

#### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 11088111 A

(43) Date of publication of application: 30.03.99

(51) Int. CI

H03H 9/58 H03H 9/17

(21) Application number: 10138101

(22) Date of filing: 20.05.98

(30) Priority:

21.05.97 US 97 861216

(71) Applicant:

**NOKIA MOBILE PHONES LTD** 

(72) Inventor:

**ELLA JUHA** 

(54) STRUCTURE OF CRYSTAL FILTER AND FILTER UTILIZING THIN FILM BULK SURFACE

**ACOUSTIC WAVE RESONATOR** 

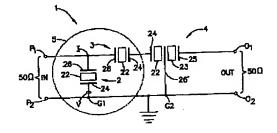
then a via V is provided to the device 1 as its structure.

COPYRIGHT: (C)1999,JPO

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a filter with an improved frequency response characteristic that employs a bulk acoustic wave BAW ladder filter and a stacked crystal filter SCF device.

SOLUTION: A BAWR-SCF circuit 1 is a 4-port device that has BAW resonators 2, 3, and a stacked crystal filter 4, and also ports (that is, connecting points) P1, P2, and O<sub>1</sub>, O<sub>2</sub>. The input impedance to the ports P<sub>1</sub>, P<sub>2</sub>, and the output impedance at the ports O1, O2 are respectively 50 ohms. Electrodes 26, 24 of the BAW resonator 2 connect respectively to a connecting point I of the device 1 and to a connecting point G1 (earth). The upper electrode 26 of the BAW resonator 3 connects to the connecting point I and the lower electrode 24 of the BAW resonator 3 connects to the lower electrode 24 of the SCF 4. An intermediate electrode 26' of the SCF 4 connects to a connecting point G (earth). Moreover, an upper electrode 25 of the SCF 4 connects to the ground connecting point O1. The lower electrode 24 of the BAW resonator 2 connects to the ground connecting point G1,



### (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公额(A)

## (11)特許出願公開番号

# 特關平11-88111

(43)公開日 平成11年(1999) 3月30日

(51) Int.Cl. <sup>8</sup>		設別記号	FΙ		
H03H	9/58		нозн	9/58	Α
	9/17			9/17	F

#### 容査韶求 未韶求 請求項の設23 OL (全 34 頁)

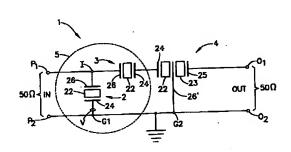
(21)出顯番号	<b>待</b> 頤平10-138101	(71)出願人	591275137
			ノキア モーピル フォーンズ リミテッ
(22)出願日	平成10年(1998) 5月20日		K
			NOKIA MOBILE PHONES
(31) 優先婚主張番号	08/861, 216		LIMITED
(32) 優先日	1997年 5 月21日		フィンランド 02150 エスプー ケイラ
(33) 優先檔主張国	米国 (US)		ラーデンティエ 4
		(72)	ジュハ エラー
			フィンランド国 サロ 24260 ティーネ
			ランカツ5-7
		(74)代班人	弁理士 荻原 設
		(, 2, 1, 2, 7,	A cream and the

### 

# (57)【要約】 (修正有)

【課題】 BAW はしご形フィルター及びSCF デバイスを 使用して改良された周波数応答特性を有するフィルター を提供する。

【解決手段】 BAWR-SCF回路 1 はBAW 共振器 2、BAW 共振器 3、および積層型結晶フィルター4を有する4ポートデバイスであり、ポート(すなわち接続点) P1, P2, 01及び02を含む。ポートP1, P2およびポート01, 02は共に50オームとする。BAW 共振器 2 の電極26と24は、それぞれ、デバイス 1 の接続点Iと接続点G1 (アース) に接続している。BAW 共振器 3 の上部電極26もまた、接続点Iに、BAW 共振器 3 の下部電極24は、SCF4の下部電極24に連結する。SCF4の中間電極26' は接続点G2 (アース)に連結する。また、SCF4の上部電極25は接続点O1に連結する。BAW 共振器 2 の下部電極24が接地接続点G1に連結しているので、デバイス 1 の構造にはビアVを設ける。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 バルク弾性波(BAW) フィルターにおい て、

第1の対のポートと、

第2の対のポートと、

前記第1の対のポートのうちの第1ポートと第2ポート との間に接続した第1導線と、

前記第2の対のポートのうちの第1ポートと第2ポート との間に接続した第2導線と、

第1の複数のBAW 共振器であって、前記第1導線に直列 10 に接続した第1BAW 共振器を含み、かつ、前記第1導線 と前記第2導線との間に接続した第2BAW 共振器を含む 前記第1の複数のBAW 共振器と、

第1積層型結晶フィルター(SCF)であって、前記第1BA ₩ 共振器と前記第1の対のポートのうちの一方のポート との間で前記第1導線に接続した第1端子と第2端子と を有し、かつ、前記第2導線中の接続点に接続した第3 端子を有する前記第1SCF とを有し、

中心周波数 f c を有する通過帯域応答を産み出し、周波 数Xにおいて下部ノッチを産み出し、周波数Yにおいて 20 上部ノッチを産み出すことを特徴とするBAW フィルタ

【請求項2】 請求項1に記載のBAW フィルターにおい て、前記第1BAW 共振器が前記第1の対のポートのうち の前記第1ポートに連結した第1端子と前記第1SCF の 前記第1端子に連結した第2端子とを有し、前記第2BA W 共振器が、前記第1BAW 共振器の前記第1端子と前記 第1の対のポートのうちの前記第1ポートとの間で前記 第1導線に連結した第1端子を有し、前記第2BAW 共振 器がまた、前記第2の対のポートのうちの前記第1ポー トと前記接続点との間で前記第2導線に連結した第2端 子を有することを特徴とするBAW フィルター。

【請求項3】 請求項1に記載のBAW フィルターにおい て、前記第1BAW 共振器が、前記第1の対のポートのう ちの前記第1ポートに連結した第1端子と前記第1SCF の前記第1端子に連結した第2端子とを有し、前記第2 BAW 共振器が前記第1BAW 共振器の前記第2端子と前記 第1SCF の前記第1端子との間で前記第1導線に連結し た第1端子を有し、前記第2BAW 共振器がまた、前記第 2の対のポートのうちの前記第1ポートと前記接続点と の間で前記第2導線に連結した第2端子を有することを 特徴とするBAW フィルター。

【請求項4】 請求項1に記載のBAW フィルターが、さ らに、第2の複数のBAW 共振器を有し、前記第2の複数 のBAW 共振器が第3BAW 共振器と第4BAW 共振器とを含 み、前記第3BAW 共振器が、前記第1SCF と前記第1の 対のポートのうちの前記第2のポートとの間で前記第1 導線に直列に接続し、前記第4BAW 共振器が、前記第3 BAW 共振器と前記第1の対のポートの前記第2ポートと の間で前記第1導線に連結した第1端子を有し、前記第 50

4 BAW 共振器がまた、前記接続点と前記第2の対のポー トのうちの前記第2ポートとの間で前記第2導線に連結 した第2端子を有することを特徴とするBAW フィルタ -,

【請求項5】 請求項1に記載のBAW フィルターにおい て、前記BAW フィルターがさらに第2の複数のBAW 共振 器を有し、前記第2の複数のBAW 共振器が第3BAW 共振 器と第4BAW 共振器とを含み、前記第3BAW 共振器が、 前記第1SCFと前記第1の対のポートのうちの前記第2 ポートとの間で前記第1導線に直列に接続し、前記第4 BAW 共振器が、前記第1SCF と前記第3BAW 共振器との 間で前記第1導線に連結した第1端子を有し、前記第4 BAW 共振器がまた、前記接続点と前記第2の対のポート のうちの前記第2ポートとの間で前記第2導線に連結し た第2端子を有することを特徴とするBAW フィルター。 前記BAW フィルターによって産み出され 【請求項6】

た前記通過帯域応答が、単一のSCF デバイスによって与 え得る通過帯域応答のそれぞれの上部エッジと下部エッ ジよりも大きな急勾配の傾斜を持つ上部エッジと下部エ ッジとを有することを特徴とする請求項1に記載のBAW フィルター。

【請求項7】 SCF デバイスも同調素子も含まないBAW はしご形フィルターによって与え得るよりも高い阻止域 **減衰のレベルを与えることを特徴とする請求項1に記載** のBAW フィルター。

【請求項8】 請求項1に記載のBAW フィルターにおい て、第1共振周波数で共振を産み出すように前記第1BA W 共振器を同調し、第2共振周波数で共振を産み出すよ うに前記第2BAW 共振器を同調し、前記下部ノッチが前 記第2共振周波数の関数であり、前記上部ノッチが前記 第1共振周波数の関数であり、かつ、前記中心周波数 f c が、前記第1BAW 共振器および前記第2BAW 共振器の うちの少なくとも一方によって産み出されるもう一つの 共振周波数と、前記第1SCF によって産み出される共振 周波数との関数であることを特徴とするBAW フィルタ

【請求項9】 前記中心周波数fc にほぼ等しい周波数 で第2高調波共振を産み出すように前記第1SCF を同調 することを特徴とする請求項8に記載のBAWフィルタ

【請求項10】 前記第1BAW 共振器および前記第2BA W 共振器の各々がTの厚さを有する圧電層を含み、前記 第1SCF がそれぞれTの厚さを持つ一対の圧電層を含 み、前記第1SCFの前記第2高調波共振をもつ前記周波 数が、前記第1SCF の前記一対の圧電層の各層の前記そ れぞれの厚さの関数であることを特徴とする請求項9に 記載のBAW フィルター。

【請求項11】 前記第1BAW 共振器、前記第2BAW 共 振器、および前記第1SCF のうちの少なくとも1つが、 膜構造と音響ミラー構造のうちの一方を含むことを特徴

とする請求項1に記載のBAW フィルター。

【請求項12】 バルク弾性波(BAW) フィルターにおいて.

第1の対のポートと、第2の対のポートと、

前記第1の対のポートのうちの第1ポートと第2ポート との間で接続した第1導線と、

前記第2の対のポートのうちの第1ポートと第2ポート との間で接続した第2導線と、

第1の複数のBAW 共振器であって、前記第1導線に直列 に接続した第1BAW 共振器を含む前記第1の複数のBAW 共振器であり、かつ、前記第1導線と前記第2導線との 間で接続した第2BAW 共振器を含む前記第1の複数のBA W 共振器と、

第1積層型結晶フィルター(SCF) であって、前記第1BA W 共振器と前記第1の対のポートのうちの一方のポートとの間で前記第1導線に接続した第1端子と第2端子とを有する前記第1SCF であって、前記第2導線で接続点に接続した第3端子も有する前記第1SCF と、

第2の複数のBAW 共振器であって、前記第2の複数のBAW 共振器が、第3BAW共振器と第4BAW 共振器とを含み、前記第3BAW 共振器が前記第1SCF と前記第1の対のポートのうちの前記第2ポートとの間で前記第1導線に直列に接続し、前記第4BAW 共振器が前記第3BAW 共振器と前記第1の対のポートのうちの前記第2ポートとの間で前記第1導線に連結した第1端子を有し、前記第4BAW 共振器がまた、前記接続点と前記第2の対のポートのうちの前記第2ポートとの間で前記第2導線に連結した第2端子を有するようになっている前記第2の複数のBAW 共振器と、

前記第2導線に直列に接続した第5BAW 共振器であって、前記第2の対のポートのうちの前記第1ポートに連結した第1端子を有する前記第5BAW 共振器と、前記第2導線に直列に接続した第6BAW 共振器であって、前記第2の対のポートのうちの前記第2ポートに連結した第1端子を有する前記第6BAW 共振器と、

第2SCF であって、前記第5BAW 共振器の第2端子に連結した第1端子を有し、かつ、前記第6BAW 共振器の第2端子に連結した第2端子をも有し、かつ、接地接続用の前記接続点に接続している第3端子をさらに有する前記第2SCF とを有することを特徴とするバルク弾性波(B 40AW) フィルター。

【請求項13】 バルク弾性波(BAW) フィルターにおいて、

第1手段と第2手段とを有し、

前記第1手段が、第1の対の接続点と第2の対の接続点 とを有し、

前記第1手段の前記第1の対の接続点の一方と前記第2 の対の接続点とにわたる信号の受信に応答して第1の特 性周波数応答を産み出すための前記第1手段であって、

前記第1特性周波数応答が第1通過帯域形状を含み、は 50

しご形配置で接続した第1の複数のBAW 共振器を含み、 前記第2手段が、それぞれの第1の対の接続点と第2の 対の接続点とを有し、

前記第2手段の前記第1の対の接続点が前記第1手段の前記第2の対の接続点に連結し、前記第2手段の前記第1の対の接続点の一方と前記第2の対の接続点とにわたる信号の受信に応答して第2特性周波数応答を産み出すための前記第2手段であって、前記第2特性周波数応答が第2通過帯域形状を含み、前記第2手段が少なくとも1つのSCFを含み、前記BAWフィルターが第3通過帯域形状を含む第3周波数応答を産み出し、前記第3周波数応答が前記第1特性周波数応答と前記第2特性周波数応答との関数であることを特徴とするバルク弾性波(BAW)フィルター。

【請求項14】 前記第3周波数応答が前記第3通過帯域形状の上方および下方に位置するノッチを含み、前記ノッチが前記第1特性周波数応答の関数であって、前記第3周波数応答が前記第2特性周波数応答の関数である阻止域減衰レベルを有することを特徴とする請求項13に記載のBAWフィルター。

【請求項15】 請求項13に記載のBAW フィルターにおいて、さらに、第3手段を含み、前記第3手段が第1の対の接続点と第2の対の接続点とを有し、前記第3手段の前記第1の対の接続点が前記第2手段の前記第2の対の接続点に連結し、前記第1の対の接続点の一方と前記第3手段の前記第2の対の接続点とにわたる信号の受信に応答して第4特性周波数応答を産み出すための前記第3手段であって、前記第4特性周波数応答が第1通過帯域形状を含み、前記第3周波数応答は、また、前記第4特性周波数応答の関数でもあり、前記第3手段がはしご形配置で接続したそれぞれの複数のBAW 共振器を含むことを特徴とするBAW フィルター。

【請求項16】 少なくとも1つの送受信アンテナを有する送受信装置で使われる二重フィルターにおいて、第1部分と第2部分とを有し、

前記第1部分が入力部および出力部を有し、前記出力部が前記少なくとも1つのアンテナに連結し、前記第1部分の前記入力部に印加される信号を濾波するため、および、前記出力部を通じて第1濾波信号を出力するための前記第1部分であって、前記第1部分が第1バルク弾性波共振器-積層型結晶フィルター(BAWR-SCF)回路を有し、前記第1部分が中心周波数fcl、周波数fNlにおいて下部ノッチ、および周波数fN2において上部ノッチを有する周波数応答を産み出すように同調され、

前記第2部分が入力部および出力部を有し、前記第2部分の前記入力部が前記少なくとも1つのアンテナに連結し、前記少なくとも1つのアンテナから前記第2部分の前記入力部へ送られる信号を遮波するため、および、前記第2部分の前記出力部を通じて第2滤波信号を出力するための前記第2部分であって、前記第2部分が第2BA

WR-SCF回路を有し、前記第2部分が中心周波数fc2、周 波数 f N3において下部ノッチ、および周波数 f N4におい て上部ノッチを有する周波数応答を産み出すように同調 され

前記第1BAWR-SCF回路と前記第2BAWR-SCF回路の各々 が、はしご形配置および少なくとも1つの積層型結晶フ ィルター(SCF) に接続した複数のバルク弾性波(BAW) 共 振器を含むことを特徴とする二重フィルター。

前記第1部分が、さらに、前記第1部 【請求項17】 分の前記出力部と前記少なくとも1つのアンテナとの間 に挿置されるもう一つのBAW 共振器を有し、前記第2部 分が、さらに、前記少なくとも1つのアンテナと前記第 2部分の前記入力部との間に挿置される追加のBAW 共振 器を有することを特徴とする請求項16に記載の二重フ ィルター。

【請求項18】 請求項16に記載の前記二重フィルタ ーにおいて、前記第1部分と前記第2部分の少なくとも 一方の部分の前記入力部がそれぞれの第1の対のポート を含み、前記部分の前記少なくとも一方の部分の前記出 力部がそれぞれの第2の対のポートを含み、前記部分の 20 うちの前記少なくとも一方の部分の前記BAWR-SCF回路 が、さらに、

前記第1の対のポートのうちの第1のポートと前記第2 の対のポートのうちの第1のポートとの間に接続してい る第1導線と、

前記第1の対のポートのうちの第2のポートと前記第2 の対のポートのうちの第2のポートとの間に接続してい る第2導線とを有し、

前記部分の前記少なくとも一方の部分の前記BAWR-SCF回 路の前記複数のBAW 共振器が、前記第1導線に直列に接 続した第1BAW 共振器と、前記第1導線と前記第2導線 との間で接続した第2BAW 共振器とを含み、前記部分の 前記少なくとも一方の部分の前記BAWR-SCF回路の前記SC F が第1、第2、および第3端子を有し、前記第1およ び第2端子が、前記第1BAW 共振器と前記第2の対のポ ートのうちの前記第1のポートとの間で前記第1導線に 接続し、前記第3端子が前記第2導線に接続しているこ とを特徴とする二重フィルター。

【請求項19】 請求項18に記載の前記二重フィルタ ーにおいて、前記部分の前記少なくとも一方の部分の前 40 記BAWR-SCF回路が、さらに、

前記SCF と前記第2の対のポートのうちの前記第1のポ ートとの間に併置された第3BAW 共振器と、

前記第3BAW 共振器と前記第2の対のポートのうちの前 記第1ポートとの間で連結した第1端子とを有する第4 BAW 共振器であって、前記第2導線に連結した第2端子 も有する前記第4BAW 共振器とを有することを特徴とす る二重フィルター。

【請求項20】 送信機部分、受信機部分、少なくとも 1つのアンテナを有するデュアル・モード送受信装置に 50

おいて、

ダブル二重フィルターが第1送受切換え器と第2送受切 換え器とを有し、

前記第1送受切換え器は第1フィルターと第2フィルタ ーとを含み、

前記第1フィルターと前記第2フィルターの各々が前記 送信機部分の出力部に連結したそれぞれの第1の対のポ ートを有し、

前記第1フィルターと前記第2フィルターの各々がそれ ぞれの第2の対のポートも有し、

前記第1フィルターと前記第2フィルターの各々の前記 第2の対のポートのうちの少なくとも第1ポートが前記 少なくとも1つのアンテナに連結し、

前記第1フィルターと前記第2フィルターの各々がそれ ぞれのバルク弾性波(BAW) フィルター回路を有し、前記 第1フィルターと前記第2フィルターとが第1周波数帯 域と第2周波数帯域にわたってそれぞれ通過帯域を産み 出すように同調し、

前記第2送受切換え器は第3フィルターと第4フィルタ ーとを含み、

前記第3フィルターと前記第4フィルターの各々がそれ ぞれの第1の対のポートを有し、

前記第3フィルターと前記第4フィルターの各々のうち の前記第1の対のポートのうちの少なくとも第1ポート が前記少なくとも1つのアンテナに連結し、前記第3フ ィルターと前記第4フィルターが、前記受信機部分の入 力部に連結したそれぞれの第2の対のポートも有し、

前記第3フィルターと前記第4フィルターの各々がそれ ぞれのBAW フィルター回路を有し、

前記第3フィルターと前記第4フィルターとが第3周波 数帯域と第4周波数帯域にわたってそれぞれ通過帯域を 産み出すように同調し、

前記第1、第2、第3、第4フィルターの各々の前記BA ₩ フィルター回路が、前期フィルターの第1の対のポー トのうちの第1ポートと前記フィルターの第2の対のポ ートのうちの第1ポートとの間で接続している第1導線

前記フィルターの第1の対のポートのうちの第2ポート と前記フィルターの第2の対のポートのうちの第2ポー トとの間で接続している第2導線と、

前記第1導線に直列に接続している第1BAW 共振器と、 前記第1導線と前記第2導線との間で接続している第2 BAW 共振器と、

前記第1BAW 共振器と前期フィルターの前記第2の対の ポートのうちの第1ポートとの間で前記第1導線に接続 した第1端子と第2端子とを有する積層型結晶フィルタ ー(SCF) と、

前記第2導線の接続点に接続している第3端子を有する 前記SCF とを含むことを特徴とするダブル二重フィルタ

【請求項21】 請求項20に記載のデュアル・モード 送受信装置において、

前記第1、第2、第3、および第4フィルターの各々の BAW フィルター回路がさらに第3BAW 共振器と第4BAW 共振器とを有し、

前記第3BAW 共振器が前記第1導線に直列に接続し、 前記第3BAW 共振器が前記SCF の前記第2端子に連結し た第1端子を有し、

前記第3BAW 共振器が前記フィルターの第2の対のポートの前記第1ポートに連結した第2端子も有し、

前記第4BAW 共振器が前記第3BAW 共振器の前記第2端子と前記フィルターの第2の対のポートのうちの前記第1ポートとの間で前記第1導線に連結した第1端子を有し、

前記第4BAW 共振器が前記接続点と前記二重フィルターの第2の対のポートのうちの前記第2ポートとの間で前記第2導線に連結した第2端子を有することを特徴とするデュアル・モード送受信装置。

【請求項22】 請求項21に記載のデュアル・モード 送受信装置において、前記第1二重フィルターと前記第 20 2二重フィルターの各々のBAW フィルター回路が、さら に、前記第3BAW 共振器と前記フィルターの第2の対の ポートの前記第1ポートとの間で前記第1導線に直列に接続した第5BAW 共振器を有することを特徴とするデュアル・モード送受信装置。

【請求項23】 請求項21に記載のデュアル・モード 送受信装置において、前記第3二重フィルターと前記第4二重フィルターの各々のBAW フィルター回路が、さらに、前記第1の対のポートのうちの前記第1ポートと前 記第1BAW 共振器との間で前記第1導線に直列に接続した第5BAW 共振器を有することを特徴とするデュアル・モード送受信装置。

# 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明はフィルター、特に、 バルク弾性波(BAW) 共振器および積層型結晶フィルター (SCF) 装置を含むフィルターに関する。

[0002]

【従来の技術】バルク弾性波(BAW) 共振器デバイス(当業においては"薄膜バルク弾性波共振器(FBAWRs)"といる名称でも知られている)を含むモノリシックフィルターが製造されていることは周知である。現在、主として2種類のタイプのバルク弾性波デバイス、すなわち、BAW共振器および積層型結晶フィルター(Stacked Crystal Filters: SCF)が知られている。BAW共振器とSCFとの間の一つの相違は各デバイスの構造に含まれる層の数である。例えば、BAW共振器には2本の電極と、この2本の電極の間に配置される一枚の圧電層が典型的に含まれる。圧電層と各デバイスの基板との間に1枚以上の膜層を用いる場合もある。これと対照的に、SCFデバイスに50

は、2枚の圧電層と3本の電極が典型的に含まれる。SC F デバイスでは、この2枚の圧電層のうちの最初の一枚は、3本の電極のうちの最初の下部電極と2番目の中間電極との間に配置され、圧電層の2番目の層は、3本の電極のうちの中間電極と3番目の上部電極との間に配置される。この中間電極は、通常、接地電極として利用される。

【0003】BAW 共振器は、様々なトポロジイを持つ帯 域フィルター中でよく用いられる。MM. Driscoll他著(D 10 riscoll)、"モノリシックフィルム共振器テクノロジー における最近の進歩"、超音波シンポジウム、1986、p p.365369。このDriscollの著作には、直列配置のBAW 共振器やいくつかの同調素子、すなわち、アースと一対 のそれぞれのBAW 共振器間に位置するそれぞれの接続点 との間でそれぞれ接続した誘導子を含む多極フィルター が開示されている。個々のBAW 共振器の等価回路を図7 に示す。この等価回路には、直列に接続した等価インダ クタンス(Lm)、等価キャパシタンス(Cm)および等価抵抗 (R) と並列の寄生キャパシタンス(Co)とが含まれる。 【0004】フィルター設計に関する一つの関心事は寄 生キャパシタンス(Co)の除去である。フィルターの各BA W 共振器と関連する寄生キャパシタンス(Co)は、フィル ターの中心周波数で追加の同調素子(たとえば誘導子)

生キャパシタンス(Co)の除去である。フィルターの各BAW 共振器と関連する寄生キャパシタンス(Co)は、フィルターの中心周波数で追加の同調素子(たとえば誘導子)を各BAW 共振器と並列に接続することによって、Driscollの著作に開示されている方法で相殺することができる。しかし残念ながら、この技術では寄生キャパシタンス(Co)を帯域外周波数で相殺することはできない。また、同調素子を使用することによって、予定外のフィルターの構造全体のサイズや複雑さが加わる。

【0005】BAW 共振器を含むフィルターは、はしご形 トポロジイの構成を持つことが多い。説明の便宜上、主 としてBAW 共振器から構成されるはしご形フィルターを "BAW はしご形フィルター"と言うことにする。 はしご 形フィルターの設計は、K.K.Lain 他著の "GPS のため の薄膜バルク弾性波フィルター" (Lain)、IEEE超音波 シンポジウム、1992、pp.471476 に記載されている。こ の著作に記載されているように、BAW はしご形フィルタ ーは、1つ以上のBAW 共振器をフィルター内部で直列に 接続し、かつ、1つ以上のBAW 共振器をフィルター内部 で分路接続するように典型的に構成される。2つのBAW 共振器42と43を含む典型的なBAW はしご形フィルター41 を図16に示す。2つの直列接続BAW 共振器43と45、お よび2つの分路接続した共振器42と46を含むもう一つの 典型的な (単一)BAWはしご形フィルター44を図18に示 す。BAW はしご形フィルター44の等価回路を図20に示 す。さらにもう一つの典型的なBAW はしご形フィルター 47を図21に示す。このフィルター47は、"バランスの とれた"トポロジイを持っていて、図18のフィルター 44に類似しているが、BAW 共振器48とBAW 共振器49も含 まれる。このフィルター47の等価回路を図22に示す。

【0006】BAW はしご形フィルターは、直列に接続した共振器("直列共振器"ともいう)が、それぞれのフィルターの所望の(すなわち、"設計")中心周波数にほぼ等しいかその近辺の周波数で直列共振を産み出すように典型的には設計される。同様に、BAW はしご形フィルターは、分路接続した共振器("分路共振器"あるいは"並列共振器"ともいう)が、それぞれのフィルターの所望の中心周波数にほぼ等しいかその近辺の周波数で並列共振を産み出すように設計される。

【0007】BAW はしご形フィルターは、例えば、BAW 共振器の圧電層を形成するために使用する材料の種類や BAW 共振器の積層帯(layer stack) のそれぞれの厚さの 関数である帯域幅を持つ通過帯域を産み出す。典型的に は、BAW はしご形フィルターの直列接続BAW 共振器は、 フィルターの分路接続した共振器よりもっと薄い積層帯 を持つように製造される。その結果として、直列接続BA W 共振器が産み出す直列および並列共振は、分路接続し たBAW 共振器が産み出す直列および並列共振周波数より いくぶん高い周波数で生じる。(もっとも、直列に接続 した各々のBAW共振器の直列共振は、周波数スペクトル 上の所望のフィルター中心周波数近辺の周波数でそれで も生じるのであるが)。BAW はしご形フィルターにおい て、直列接続BAW 共振器が産み出す並列共振のために、 フィルターの通過帯域の上部エッジすなわちスカートの 上方にフィルターはノッチを示す。分路接続したBAW 共 振器が産み出す直列共振のために、フィルターの通過帯 域の下部エッジの下方にフィルターはノッチを示す。こ れらのノッチは直列接続および分路接続のBAW 共振器の 音響損失および電気的損失によって画定される"深さ" を有する(すなわち、これらのノッチは分路および直列 BAW 共振器のQファクターによって画定される)。

【0008】直列接続および分路接続のBAW 共振器の積層帯の厚さの差がデバイスの製造中に生じる可能性がある。例えば、BAW 共振器に1乃至それ以上の膜層を含む場合、共振器製造中に適切な材料と厚さからなる付加層を分路接続デバイスの膜層に付加することがあり、そのため、デバイスの完成後に分路接続デバイスに直列接続共振器より厚い積層帯が生じる。もう一つの例として、分路共振器より薄い圧電層を持つように直列共振器を製造することは可能であり、かつ/または、上部電極層の成膜後に直列共振器の上部電極の厚さを適切な技術を用いて量を選択して減らすことも可能である。これらのステップにはマスキング層の使用を必要とする。

【0009】BAW はしご形フィルターの性能は、図7に示すBAW 共振器の素子等価回路から見るとさらに良く理解できる。個々のBAW 共振器の直列共振は等価インダクタンス(Lm)および等価キャパシタンス(Cm)によって生じる。BAW 共振器の直列共振周波数では、BAW 共振器のインピーダンスは低い(すなわち、デバイスにまったく損失がない理想的な場合、BAW 共振器は分路のように機能

する)。この直列共振周波数より低い周波数では、BAW 共振器のインピーダンスは容量性を持つ。BAW共振器の 直列共振周波数より高く、デバイスの並列共振周波数 (並列共振は等価キャパシタンス(Co)から生じる)より 低い周波数では、BAW 共振器のインピーダンスは誘導性 がある。また、BAW 共振器の並列共振周波数より高い周 波数では、デバイスのインピーダンスは再び容量性を持 ち、デバイスの並列共振周波数では、BAW 共振器のイン ピーダンスは高くなる(すなわち、理想的な場合、この インピーダンスは無限となり、並列共振周波数ではデバ イスは開路に似ている)。

【0010】図7に示す等価回路に類似した等価回路を 有する2つのBAW 共振器(たとえば分路BAW 共振器と直 列BAW 共振器) をBAW はしご形フィルターに用いる典型 的な場合、フィルターの最低共振周波数は分路BAW 共振 器の直列共振が生じる周波数である。この周波数で、BA W はしご形フィルターの入力部は有効に分路接地され、 それによって、BAW はしご形フィルターの周波数応答は フィルターの通過帯域の下方に深いノッチを示す。BAW はしご形フィルターの次にもっとも高い共振周波数は、 直列BAW 共振器の直列共振周波数および分路BAW 共振器 の並列共振周波数である。これらの共振周波数は、BAW はしご形フィルターの通過帯域周波数の範囲内にあり、 周波数スペクトル上のBAW はしご形フィルターの所望の 中心周波数に、あるいはその近辺にある。分路BAW 共振 器の並列共振周波数では、分路BAW 共振器は開路のよう に振る舞い、直列BAW 共振器の直列共振周波数では、直 列BAW 共振器は分路のように振る舞う(したがって、BA W はしご形フィルターの入出力ポート間で低損失接続を 設ける)。その結果として、フィルターの入出力部間で フィルター回路を信号が通過するとき、BAW はしご形フ ィルターの中心周波数にほぼ等しい周波数を持つ信号が BAW はしご形フィルターの入力部に印可された場合、信 号は最少挿入損失を経験する(すなわち、低損失に出会 う)。

【0011】BAW はしご形フィルターの最高共振周波数は、直列接続BAW 共振器が並列共振を産み出す周波数である。この周波数で、直列BAW 共振器は開路のように振る舞い、分路BAW 共振器はコンデンサーのように振る舞う。その結果として、フィルターの入出力部は、お互いに有効に結合されなくなり、フィルターの周波数応答はフィルターの通過帯域の上方に深いノッチを含む。

【0012】同調素子を含まないBAW はしご形フィルターの周波数応答は、深いノッチと、急勾配の傾斜を持つ上部および下部の通過帯域エッジ(すなわちスカート)を典型的に有する。しかし残念ながら、これらの種類のはしご形フィルターは貧弱な阻止域減衰(すなわち、帯域外拒絶)特性を提供する傾向がある。深いノッチ、急勾配の傾斜を持つ通過帯域エッジ、および貧弱な阻止域減衰を示すBAW 梯子状フィルター(これには4つのBAW

共振器が含まれ同調素子は含まれていない)の測定周波 数応答の一例を図23に示す。

【0013】もう一つの典型的な周波数応答を図17に示す。これは図16のBAWはしご形フィルター41の周波数応答を表わしたものである。BAWはしご形フィルター41は図17の周波数応答を産み出すものであるが、その前提として、1)共振器43と42が以下のそれぞれの表1と\*

\*表2にリストされている層を含むこと、2)共振器43と42 の層が厚さを持ち、それぞれの表1と表2にリストされ ている材料を含むこと、3)フィルター41が50オーム端子 間で接続されていること、4)フィルター41が同調素子を 含まないことを仮定している。

12

[0014]

【表1】

表1 表2

直列BAW共振器	(43, 45)	分路BAW共	振器(42, 46)
周		<b>5</b>	
上部電접:モリブデン (Mo)	308 nm	上部電極: モリブデン(Mo)	308 nm
<b></b>	2147 nm	连记题: 总化重数(Zn0)	2147 nm
下部 <b>位</b> 極:モリプデン (Mo)	308 nm	下部電極: モリブデン(Mo)	308 nm
第1 [2] [2] [2] [2] [3] [4] [4] [4] [4] [4] [4] [4] [4] [4] [4	90 nm	第1段局: 二酸化珪琛(SiO <sub>2</sub> )	90 nm
		第2原尼: 二畝化珪琛(SiO <sub>2</sub> )	270 nm
上部配套面位	352um*352um	上部辽西面砌	352 um <sup>0</sup> 352um

【0015】表1および表2を見て解るように、BAW 共振器42には2つの膜層が含まれるが、BAW 共振器43には、たった1つの膜層しか含まれていない。上述したように、共振器42に2つの膜層を用いることによって、共振器42によって産み出された共振周波数が、直列接続共 30振器43によって産み出された共振周波数よりも低くなるようにすることができる。

【0016】追加のBAW 共振器をフィルターに含めるか、かつ/またはフィルターを構成することによって、BAW はしご形フィルターが与える阻止域減衰のレベルを増加することができる。その結果、フィルターの直列接続BAW 共振器の面積に対するフィルターの並列接続BAW 共振器の面積比が大きくなる。(フィルター41より多い数の共振器を含む)フィルター44の典型的な"模擬"周波数応答を図19に示す。これには、前提として、1)共 40振器43と45は表1にリストされている厚さと材料を持つ層を含むこと、2)共振器42と46は表2にリストされている厚さと材料を持つ層を含むこと、3)フィルター44は同調素子を含まないことを仮定している。

【0017】図17と図19を見て解るように、帯域外周波数でフィルター44が与える減衰の程度は、2つのBAW共振器しか含まないフィルター41が与える減衰レベルに対していくぶん改善される。しかし残念ながら、フィルターに追加のBAW共振器を用いることによりフィルター全体のサイズが大きくなり、そのためフィルターの挿

入損失のレベルが予定外に大きくなりかねない。直列共振器より大きな面積を持つようにフィルターの並列接続BAW 共振器を製造する場合にもこれはあてはまる。さらに、たとえフィルターの通過帯域応答を改善するための企てを対策として講じたとしても、フィルターが与える阻止域減衰のレベルはある種の適用例については不十分である場合もある。

【0018】図17と図19に示すように、それぞれのフィルター41と44の通過帯域の中心周波数は周波数スペクトル上の約947.5MHzのところに位置している。フィルター41と44の各々によって産み出された最少通過帯域の帯域幅はおよそ25MHzである。当業者であれば解るようにこれらの周波数応答特性は受信機に用いるフィルターに要求されるものである。

40 【0019】通過帯域フィルターに1つ以上のSCF デバイスを用いることは知られている。通過帯域フィルターにSCF デバイスを用いる利点は、典型的なBAW はしご形フィルターの阻止域減衰特性と比べてより良い阻止域減衰特性がこれらのフィルターによって通常得られることである。SCF の典型的な集中素子等価回路を図14に示す。この等価回路には、等価インダクタンス(2Lm)、等価キャパシタンス(Co)が含まれる。図14を見て解るように、SCF とは、接地接続した並列キャパシタンス(Co)を50 持つLC共振器であると考えることができる。

【0020】上記のBAW はしご形フィルターに見られる ように、主としてSCF デバイスから構成されるフィルタ ーにはいくつかの欠点がある。一つの欠点として、SCF は、深いノッチや急勾配の傾斜を持つ通過帯域エッジの ような所望の特性を示さない周波数応答を通常産み出す ということが挙げられる。この欠点は図15に見ること ができる。この図はSCF の典型的な周波数応答を示して いる。主として1つ以上のSCF 構成部品から構成される フィルターの周波数応答は、米国特許5,382,930 号に記 載されているように、それぞれのSCF 構造の間に誘導子 10 ルターを提供することが本発明の目的である。 を接続することによってある程度改善することができ る。しかしながら、残念なことに、これらの誘導子を付 加するとフィルターの全体サイズと複雑さが加わること になる。誘導子での損失に起因するフィルターの挿入損 失レベルも増加する可能性がある。これらの種類のフィ ルターに関連するもう一つの欠点は、フィルターの通過 帯域の帯域幅を制御することが困難になる可能性がある ことである。

13

【0021】以上の説明から、BAW はしご形フィルター と積層型結晶フィルターの双方を備えた、所望の周波数 20 応答特性を産み出すことのできるフィルターを提供する ことが望まれていることが理解できよう。すなわち、深 いノッチと急勾配の傾斜を持つ上部および下部の通過帯 域エッジを持つ周波数応答を示し、かつ積層型結晶フィ ルターによって通常産み出されるレベルに類似した阻止 域減衰レベルも産み出すフィルターを提供することが望 まれている。フィルターのサイズが小さく、かつ同調素 子を使用せずにフィルターが所望の周波数応答特性を示 すことができることも望まれている。

【0022】本発明のもう一つの関心事は二重フィルタ ーに関するものである。二重フィルター("送受切換え 器"ともいう) は従来トランシーバーにおいて3ポート デバイスとして用いられ、トランシーバーの受信機(RX) と送信機(TX)部分を互いに分離して、トランシーバーの RX部分とTX部分のそれぞれに対する周波数選択度を与え るものである。二重フィルターには、アンテナを介して 信号がトランシーバーから発信される前にトランシーバ ーのTX部分が出力する信号を濾波するための帯域阻止フ ィルターが典型的に含まれる。帯域阻止フィルターは、 フィルターの阻止域の範囲内にある周波数を持つ信号を 減衰するものであり、トランシーバーの受信帯域と同じ 周波数が通常含まれる。二重フィルターには、トランシ ーバーのRX部分に信号が届く前にアンテナが受信する信 号を濾波する通過帯域フィルターも典型的に含まれる。 [0023]

【発明が解決しようとする課題】従来型の送受切換え器 にはいくつかの欠点がある。例えば、従来型のタイプの 送受切換え器、すなわちセラミック送受切換え器は、移 動電話トランシーバーによく用いられるが、一般にサイ ズが好ましくないほど大きい。また、移動電話で用いら 50

れる従来型の送受切換え器のなかには表面弾性波(SAW) デバイスを含むものもあるが、GSM 送信機でよく用いる ようなレベルの一定の大RF電力レベルでは残念ながら作 動しない。したがって、これらの問題を克服する送受切 換え器を提供することが望ましいということが理解でき るであろう。

【0024】個々のBAW はしご形フィルターおよび個々 のSCF デバイスによって提供することのできる周波数反 応特性に対する改善した周波数応答特性を提供するフィ

【0025】本発明のもう一つの目的は、深いノッチお よび急勾配の傾斜を持つ上部並びに下部通過帯域エッジ を持つ周波数応答を示し、かつ、帯域外周波数で高レベ ルの高減衰も提供する帯域通過フィルターを提供するこ とである。

【0026】本発明のもう一つの目的は、改善した二重 フィルターを提供することである。

【0027】本発明のさらなる目的と利点は、図面と以 下の説明を考慮すれば明らかになるであろう。

[0028]

【課題を解決するための手段】バルク弾性波共振器-積 層型結晶フィルター(BAWR-SCF)デバイスまたは回路によ って上述のおよび他の諸問題を克服し、本発明の目的を 実現する。本発明の一つの実施例に従って、BAWR-SCF回 路は、4つのポート、該ポートの第1と第2ポートとの 間で接続した第1導線、該ポートの第3と第4ポートと の間で接続した第2導線とを有する。このBAWR-SCF回路 はまた、はしご形配置で接続する第1"直列"BAW 共振 器および第2 "分路"BAW 共振器を有し、さらに、積層 型(Stacked) 結晶フィルター(SCF) を含むものである。 本発明のこの実施例に従って、第1BAW 共振器はBAWR-S CF回路の第1ポートとSCF の第1端子との間で第1導線 に直列に接続する。第2BAW 共振器は、第1BAW 共振器 と第1ポートとの間で第1導線に連結した第1端子を含 み、また、第2導線に接続する第2端子を含む。SCF は、第1BAW 共振器と第2ポートとの間で第1導線に接 続する第1および第2端子を含み、また、第2導線の接 続点に接続する第3端子を含む。この第2導線は使用中 は接地接続していることが望ましい。

【0029】本発明のもう一つの実施例に従って、第2 分路BAW 共振器の第1端子がSCF の第1BAW 共振器と第 1 端子との間で第1 導線に連結していることを除いて、 上記の回路と類似のBAWR-SCF回路が提供される。

【0030】本発明のもう一つの実施例に従って、この 実施例では、BAWR-SCF回路が第3BAW 共振器および第4 BAW 共振器を有することを除いて、上記の回路に類似の BAWR-SCF回路が提供される。第3BAW 共振器はSCF と第 2ポートとの間で第1導線に直列に接続し、第4BAW 共 振器は第3BAW 共振器と第2ポートとの間で第1導線に 連結した第1端子を持っている。

【0031】本発明のさらなる実施例に従って上記の回 路に類似のBAWR-SCF回路が提供される。しかしながら、 本発明のこの実施例においては、第2分路BAW 共振器の 第1端子は、SCF の第1BAW 共振器と第1端子との間で 第1導線に連結し、かつ、第4BAW 共振器の第1端子 は、SCF と第3BAW 共振器との間で第1導線に連結す る。

【0032】本発明のさらにもう一つの実施例では、 "バランスのとれた"トポロジイを持つBAWR-SCF回路が 提供される。本発明のこの実施例によるBAWR-SCF回路に 10 接続BAW 共振器に含まれる積層帯より薄い積層帯を含む は、上記の回路に類似した、第1および第2BAW 共振 器、第1および第2導線、4つのポート、および1つの SCF が含まれる。第1BAW 共振器は、BAWR-SCF回路のポ ートのうちの第1ポートとSCF の第1端子との間で第1 導線に直列に接続する。第2BAW 共振器には、第1BAW 共振器と第1ポートとの間で第1導線に連結した第1端 子が含まれ、また、第2導線に接続した第2端子も含ま れる。SCF には、第1BAW 共振器とポートのうちの第2 ポートとの間で第1導線に接続した第1および第2端子 が含まれ、また、接続点に接続した第3端子も含まれ る。この第3端子は使用中は接地接続していることが望 ましい。このBAWR-SCF回路は、また、第3BAW 共振器と 第4BAW 共振器とからも構成される。第3BAW 共振器 は、SCF と第2ポートとの間で第1導線に直列に接続す る。第4BAW 共振器は、第3BAW 共振器と第2ポートと の間で第1導線に連結した第1端子を持っており、か つ、第2導線に接続した第2端子を持っている。このバ ランスのとれたBAWR-SCF回路には、第2導線に直列に接 続し、かつ、ポートのうちの第3ポートに連結した第1 端子を持つ第5BAW 共振器も含まれる。このバランスの とれたBAWR-SCF回路は、さらに、第2導線に直列に接続 し、かつ、ポートのうちの第4ポートに連結した第1端 子を含む第6BAW 共振器を有する。本発明のこの実施例 によるBAWR-SCFは、さらに、追加SCF から構成される。 このSCF には、第1、第2、および第3端子が含まれ る。第1端子は、第5BAW 共振器の第2端子に連結し、 第2端子は、第6BAW 共振器の第2端子に連結し、第3 端子は接続点に接続する。

【0033】本発明によれば、上記BAWR-SCF回路の様々 な実施例の一つのような、単一回路内のはしご形トポロ ジイおよびSCF に接続したBAW 共振器を用いることによ り、BAW はしご形フィルターおよび積層型結晶フィルタ 一の双方が提供する所望の特性を与えることが可能とな る。上記BAWR-SCF回路の様々な実施例の各々は、深いノ ッチおよび、BAW はしご形フィルターによって典型的に 産み出される通過帯域エッジに類似した急勾配の傾斜を 持つ通過帯域エッジを持つ周波数応答を示し、また、積 層型結晶フィルターによって典型的に産み出される阻止 域減衰特性に類似した阻止域減衰特性をも産み出す。本 発明のBAWR-SCF回路は、例えば、個々のBAW はしご形フ

ィルターあるいは個々のSCF デバイスによって示すこと ができる周波数応答に対して全般的に改善した周波数応 答を提供するものである。

16

【0034】本発明のBAWR-SCFデバイスの各々におい て、BAW 共振器のうちの"直列接続"したBAW 共振器 は、類似の厚さをもつ稍層帯を含むことが望ましく、ま た、BAW共振器のうちの"並列接続" (あるいは"分路 接続") したBAW 共振器は、類似の厚さをもつ積層帯を 含むことが望ましい。この直列接続BAW 共振器は、並列 ことが望ましく、これによって、各BAWR-SCFデバイス が、直列接続BAW 共振器の並列共振の周波数で上部ノッ チを持ち、また、並列接続BAW 共振器の直列共振の周波 数で下部ノッチを持つ周波数応答を産み出すことが可能 となる。

【0035】もう一つの本発明の態様によれば、所望の ("設計") BAWR-SCFデバイスの中心周波数で、または その近辺で各SCF がBAWR-SCF回路の(直列共振を産み出 す) 基本共振周波数か第2高調波共振周波数のいずれか を産み出すことができる厚さの積層帯を持つように製造 することもできる。本発明のBAWR-SCFデバイスは、それ ぞれのBAWR-SCFデバイスの"設計"中心周波数で、基本 共振ではなく第2高調波共振を産み出すように構成する ことが望ましい。これは、BAWR-SCFデバイスがこの場合 製造し易いという理由のためである。

【0036】このBAWR-SCF回路には、例えば、一体固定 型(すなわち、音響ミラー構造)BAW共振器とSCF を含む 適切な種類のBAW 共振器とSCF を含むことができる。BA WR-SCFデバイスに音響ミラーを使用することによって、 他の種類の構造のデバイスを使用した場合に比べていく つかの利点が生まれる。一つの利点は、音響ミラーデバ イスは他の種類のデバイスに比べて構造的により丈夫で あることである。もう一つの利点は、大電力のものに応 用された場合、デバイスで損失により発生するすべての 熱が、音響ミラーを介して各デバイスの基板へ効率良く 伝導するということがある。本発明のBAWR-SCFデバイス で音響ミラーデバイスを使用するさらなる利点として、 デバイスで生じ得るすべての不必要な高調波応答を減衰 するのに音響ミラーを役立てることができるということ がある。

【0037】もう一つの本発明の態様によれば、本発明 のBAWR-SCFデバイスの各々が、各デバイスの構造中にで きるだけ少ないビア(via) を含むように構成されること が望ましい。

【0038】もう一つの本発明の態様によれば、トラン シーバーで使用される二重フィルター(送受切換え器) が提供される。この二重フィルターは第1 "送信"部分 と第2 "受信" 部分とを有することが望ましい。トラン シーバー内に送受切換え器が接続している間、アンテナ 50 によってトランシーバーから信号が送信される前に、ト

ランシーバーの送信機部分が出力する信号を第1部分が 滤波する。送受切換え器の第2部分は、アンテナが受信 した信号を滤波し、トランシーバーの受信機部分へ滤波 された信号を送る。送受切換え器の第1および第2の各 部分はそれぞれのBAWR-SCF回路を有するが、その回路は 上記の回路と類似のものであってもよい。送受切換え器 の第1部分は、中心周波数fcl、周波数fNlで下部ノッチ、周波数fN2で上部ノッチを持つ通過帯域応答を産み 出すように同調することが望ましい。また、送受切換え 器の第2部分は、中心周波数fc2、周波数fN3で下部ノッチ、周波数fN4で上部ノッチを持つ通過帯域応答を産 み出すように同調することが望ましい。

【0039】さらなる本発明の態様によれば、デュアル ・モード送受信装置(たとえば、デュアル・モード移動 局)で使われるダブル二重フィルターが提供される。こ のダブル二重フィルターは第1送受切換え器と第2送受 切換え器とを有することが望ましい。本発明の好ましい 実施例に従って、この第1送受切換え器には第1フィル ターと第2フィルターとが含まれる。第1および第2フ イルターの各々は送受信装置の送信機部分の出力部に連 結したそれぞれの第1の対のポートを持つ。また、第1 および第2フィルターの各々にはそれぞれの第2の対の ポートも含まれる。第1および第2の各フィルターの第 2の対のポートのうちの少なくとも第1のポートは送受 信装置の少なくとも1つのアンテナに連結する。第1お よび第2フィルターは、それぞれ、第1周波数帯域と第 2周波数帯域にわたる通過帯域を提供するように同調さ れるそれぞれのBAWR-SCF回路を有する。

【0040】ダブル二重フィルターの第2送受切換え器には第1フィルターと第2フィルターも含むことが望ましい。これらの二重フィルターの各々はそれぞれの第1の対のポートとそれぞれの第2の対のポートとを持つ。各フィルターの第1の対のポートのうちの少なくとも第1のポートは少なくとも1つのアンテナに連結する。フィルターの第2の対のポートは、送受信装置の受信機部分の入力部に連結することが望ましい。第2送受切換え器の第1および第2フィルターは、それぞれ、第3周波数帯域と第4周波数帯域とにわたる通過帯域を提供するように同調されるそれぞれのBAWR-SCF回路を有する。【0041】

【発明の実施の形態】添付の

【発明の実施の形態】添付の図面を参照して読めば、本 発明の上記の特徴および他の特徴が以下の本発明の詳細 な説明で明らかになる。

【0042】本発明の現在の好ましい実施例を記載する前に、図1~図6に示すバルク弾性波(BAW) デバイスおよび図8~図13に示す積層型結晶フィルター(SCF) について簡潔に言及する。図1~図6に示すバルク弾性波(BAW) デバイスについては、1996年10月2日出願の、Juha Ella によって発明された、"振幅-位相変調を行うための同調型薄膜バルク弾性波共振器組み入れ装置"と 50

いう名称の、本出願と共通して出願人に譲渡された同時 継続米国特許出願にさらに記載されている。

18

【0043】図1と図2に、膜すなわち橋かけ構造28を 持つBAW 共振器20の横断面の側面および平面をそれぞれ 示す。BAW 共振器20は、圧電層22、層38b 、保護層38a (たとえばポリイミド)、第1下部電極24、第2上部電 極26、膜28、エッチ・ウインドウ40a と40b 、エアーギ ャップ34、および基板36を有する。圧電層22は、例え ば、酸化亜鉛(ZnO)、硫化亜鉛(ZnS)、あるいは窒化ア ルミニウム(AlN) のような薄膜として製造できるような 圧電材料を有する。膜28は、2つの層、すなわち、最上 層30および最下層32を有する。しかし、単一の膜層を用 いてもよい。最上層30は、例えば、シリコン(Si)、二酸 化珪素(SiO2)、ポリシリコン(polysi)、あるいは窒化ア ルミニウム(AlN) から成る。また、最下層32は、例え ば、シリコン、二酸化珪素(SiO2)、あるいはひ化ガリウ ム(GaAs)から成る。層38b もまた、例えば、SiO2あるい はGaAsから成る。下部電極24は、例えば、金(Au)、モリ ブデン(Mo)、あるいはアルミニウム(Al)から成るもので あってもよい。しかしながら、金を用いることが望まし い。というのは、金は、圧電層22の成長中に他の材料よ りも大きな利点を生むからである。上部電極26は、例え ば、金(Au)、モリブデン(Mo)、あるいはアルミニウム(A 1)から成るものであってもよい。しかしながら、アルミ ニウムを使用することが望ましい。なぜなら、アルミニ ウムは電気的損失が少ないからである。デバイス20の製 造中、層38b と32は単一の層としてデバイス20の基板36 上に同時に成膜される。エッチ・ウインドウ40a と40b は、この単一層と層38a を貫いてエッチングを行うこと により形成される(その結果、別個にラベルした層38b と34ができる)。基板36は、例えば、シリコン(Si)、Si O2、GaAs、あるいはガラスのような材料から成る。エッ チ・ウインドウ40a と40b の中を通して、基板36の一部 分がエッチングされ、膜層が基板36上に成膜されてしま った後エアーギャップ34が形成される。

【0044】図3にはBAW 共振器21を示す。BAW 共振器21は図1に例示する共振器に類似しているが、犠牲層39が付加されている。共振器21の製造中、膜28の成膜前に犠牲層39を基板36上に成膜する。共振器層のすべてが形成された後、エッチ・ウインドウ40a と40b の中を通って犠牲層39が取り除かれ、エアーギャップ34が形成される。犠牲層39が取り除かれている間、層32が圧電層22を保護する。

【0045】電極24と26にわたって印加される電圧に応答して、共振器20と21の双方に対して圧電層22は振動を生み出す。膜28とエアーギャップ34との間のインターフェースに届いた振動は、このインターフェースによって反射されて戻り膜28の中へ入る。このようにして、エアーギャップ34は、圧電層22が生み出した振動を基板36から分離する。

【0046】図4と図5は、もう一つのデバイス、すなわち、一体固定型BAW 共振器23a の横断面の側面と平面とをそれぞれ示す。層38b を備えていないことを除いて、BAW 共振器23a は図1のBAW 共振器20の構造と類似の構造をしている。また、膜28とエアーギャップ34とが音響ミラー70に取り替えられている。この音響ミラー70は、圧電層22が生み出した振動を基板36から音響上分離するものである。しかしながら、デバイス23a が所望の周波数応答特性を与えることを可能にするためにデバイス23a を同調する必要がある場合には、膜すなわち同調層(図示せず)を音響ミラー70と電極24との間に設けることもできることに留意されたい。

【0047】音響ミラー70は奇数の層(たとえば3から 9の層)を有してもよい。図4に示す音響ミラー70は3 つの層、すなわち、最上層70a 、中間層70b 、および最 下層70を有する。70a 、70b および70c の各層は、例え ば、デバイスの中心周波数でほぼ4分の1に等しい波長 の厚さを持つ。最上層70a と最下層70c は、例えば、シ リコン(Si)、二酸化珪素(SiO2)、ポリシリコン、アル ミニウム(Al)、あるいはポリマーのような低い音響イン ピーダンスを持つ材料から構成される。また、中間層70 b は、例えば、金(Au)、モリブデン(Mo)、あるいはタン グステン(W)(タングステンが望ましい) のような高い音 響インピーダンスを持つ材料から構成される。連続した 層の音響インピーダンス比は基板のインピーダンスを低 い値に変えることができるほど大きい。圧電層22が振動 すると、それが生み出す振動は、層70a 、70b および70 c によって実質的に基板36から分離される。振動がこの ように分離されることにより、また、製造中は基板36の エッチングを必要としないために、BAW 共振器23、基板 36は、例えば、Si、SiO2、GaAs、ガラス、あるいはセラ ミック材料(たとえばアルミナ)のような、高低の音響 インピーダンスを持つ様々な材料から成るものであって もよい。また、上記の高いインピーダンス絶縁層とし て、タンタル二酸化物を上述の材料の代わりに用いても よい。

【0048】図6に、もう一つのタイプのBAW 共振器80の横断面を示す。共振器80は、圧電層22、第1下部電極24、第2上部電極26、膜88、およびビア92を持つ基板90を有する。圧電層22、第1および第2電極24と26、およ40び膜88は、例えば、2μm~10μmの好適な厚さを持つ積層帯(stack)を形成する。また、基板90は例えば、0.3 mm~1 mmの厚さを持つことが望ましい。膜88の真下に位置するビア92の部分は、例えば、100μm~400μmの長さを持つことが望ましい。基板90は例えば、SiまたはGaAsを有するものであってもよい。共振器80と上記共振器20とは、これらのデバイスの双方が、各デバイスの圧電層22によって生じる音響的振動を反射する空気インターフェースを用いるという点で同じように機能する。しかしながら、これら共振器20と80との間の主な相違点50

は各デバイスを製造するために用いられる方法である。 たとえば、共振器80の場合、層22、24、26、および88の すべてが形成された後に、基板部分がエッチングされて 基板90の下から取り去られビア92が形成される。

20

【0049】上記BAW 共振器の各々は、例えば、スパッタリングや化学的蒸着工程を含む薄膜技術を利用して製造してもよい。BAW 共振器は、例えば、水晶共振子の共振に類似した直列および並列共振を示す。BAW 共振器の共振周波数は、デバイスの層厚により典型的には約0.5G 10 Hz~5GHzの範囲にわたることがある。また、BAW 共振器のインピーダンスレベルはデバイスの横寸法の関数である。

【0050】もう一つのタイプ、すなわち積層型結晶フ ィルター(SCF) のBAW デバイスの様々な実施例を示す図 8~図13を参照しながら論及する。図8と図9とは、 積層型結晶フィルター20'を示す。SCF20'は、層36、3 2、30、24、22、38a 、38b 、エアーギャップ34、およ びエッチ・ウインドウ40a と40b から構成されるが、こ れらは上記BAW 共振器20の構成と類似している。これら の層に加えて、積層型結晶フィルター20'は、上記BAW 共振器20の電極26に類似した、接地電極として用いる第 2中間電極26'も含む。SCF20'はまた、電極26'上およ び圧電層22部分上に配置される追加圧電層23も含む。SC F20'はさらに、圧電層23の最上部分上に配置される第3 上部電極25を含む。電極25と26'は、BAW 共振器20の電 極24および26と類似の材料を有するものでもよい。ま た、圧電層22と23は、BAW 共振器20の圧電層22と類似の 材料を有するものでもよい。また、図8と図9とを見て 解るように、保護層38a はSCF20'の他の層の部分を覆う だけでなく、圧電層23と電極25の部分をも覆っている。 説明上、SCF20'の圧電層22および23をそれぞれ第1下部 圧電層22および第2上部圧電層23とする。

【0051】図10は、犠牲層39を加えた、図8および図9のフィルターと類似した積層型結晶フィルター21'を示す。エアーギャップ(図10には示されていない)を形成するために、犠牲層39を用いる。犠牲層39が取り除かれる間、層32は圧電層22を保護する。

【0052】図4と図5のBAW 共振器23a の層と類似した、層36、70、70a、70b、70c、24、22、および38aを有する一体固定型積層型結晶フィルター23'を図11に示す。SCF23'はまた、追加の圧電層23、第2中間電極26、および第3上部電極25も含む。電極25および26'は、BAW 共振器23aの電極24および26と類似の材料を有するものでもよく、圧電層22および23は、BAW 共振器23aの圧電層22と類似の材料を有するものでもよい。圧電層23は電極26'と圧電層22の部分上に配置し、また、電極25は、圧電層23の最上面上に配置する。SCF23'の電極26'は接地電極として機能し、音響ミラー70と圧電層22の部分を覆う。保護層38aは、SCF23'の他の部分を覆うだけでなく、層23、25、と26'の部分を覆う。図12

は、電極24、25と26'、および保護層38aの一部分を含むSCF23'の上層部分を示す。説明上、SCF23'の圧電層22と23は、それぞれ、第1下部圧電層22、および第2上部圧電層23とする。デバイス23'が所望の周波数応答特性を与えることを可能にするためにデバイス23'を同調する必要がある場合には、膜すなわち同調層(図示せず)をデバイス23'の音響ミラー70と電極24との間に設けることもできることに留意されたい。

【0053】図13は、上記BAW 共振器80の構成と類似した、基板90、膜88、第1下部電極24、第1下部圧電層22、およびビア92から成る積層型結晶フィルター80'を示す。これらの構成部品に加えて、SCF80'は、上記と類似の材料を含む第2上部圧電層23、第2中間電極26'、および第3上部電極25も含む。圧電層22と膜88の部分上に中間電極26'を配置する。中間電極26'と圧電層22の部分上に圧電層23を配置する。また、圧電層23上に第3電極25を配置する。このデバイスの第2電極26'は接地電極として機能する。

【0054】図1~図6のBAW 共振器を製造するために使用するのと同じ基板材料と成膜方法とを用いて、図8~図13に示す積層型結晶フィルターの各々を製造することができる。上に参照したようにSCFの等価回路を図14に示す。また、上述したように、SCFは、等価キャパシタンス(Co)(図14参照)を持つ2ポートデバイスであり、LC共振回路に似た働きをする。SCFは直列共振を示す。上記のBAW 共振器の場合と同様に、積層型結晶フィルターのインピーダンスレベルは、デバイスの横寸法の関数である。また、上記のBAW 共振器の場合と同様に、各SCFの基本(直列)共振周波数はデバイスの基板上に配置した積層帯の厚さ(たとえば、電極、圧電層、および存在する場合には膜を含む)の関数である。

【0055】本発明の一つの態様を次に説明する。上述 したように、BAW はしご形フィルターは、深いノッチと 急勾配の傾斜を持つ通過帯域エッジを持つ通過帯域を示 すことができる。しかし残念ながら、これらのフィルタ ーは、阻止域減衰(たとえば帯域外拒絶)特性について は貧弱なものしか示すことができない。また、上記のよ うに、積層型結晶フィルターは、BAW はしご形フィルタ ーが示すことができる阻止域減衰特性より良い阻止域減 衰特性を一般に示すことができる。これらの点を考慮し て、単一デバイス内にはしご形トポロジイとSCF 中に接 続したBAW 共振器とを設けることによって、BAW はしご 形フィルターと積層型結晶フィルターとの双方が与える 所望の特性を提供できると本発明の発明者は決意した。 さらに詳しく言えば、"直列"BAW 共振器、 ₩ 共振器、および積層型結晶フィルターから成り、深い ノッチおよび急勾配の傾斜を持つ通過帯域エッジを持つ 周波数応答を示し、また、積層型結晶フィルターが典型 的に与えるレベルと類似の全体的阻止域減衰レベルも与 えるフィルターを発明者は開発してきた。本発明のフィ ルターは、例えば、個々のBAW はしご形フィルターあるいは個々のSCF デバイスによって与えることのできる周波数応答に比べて改善した周波数応答を与える。本発明のフィルターは、バルク弾性波共振器ー積層型結晶フィルター(BAWR-SCF)デバイスまたは回路(FBARSCFデバイス)と言い、以下に詳述するように、例えば、はしご形フィルタートポロジイおよびバランスのとれたフィルタートポロジイを含む様々なトポロジイに従って具現化することができる。本発明のBAWR-SCFデバイスのBAW 共振器は、上記の、および図1~図6に示しているいずれのものに類似していてもよい。また、BAWR-SCFデバイスのSCF は、上記の、および図8~図13に示しているいずれのものに類似していてもよい。

22

【0056】本発明のBAWR-SCFデバイスの様々な実施例 について説明する前に、これらのデバイスの性能および 製造に関する本発明の態様をまず考察する。上述したよ うに、SCF とBAW 共振器は、各デバイスの積層帯の厚さ (たとえば、電極、圧電層、および存在する場合には膜 を含む)の関数である共振周波数を示す。上記したよう に、フィルターの"設計"(すなわち所望の)心周波数 にほぼ等しい、あるいはその近辺の周波数で直列共振を 産み出すように、また、フィルターの通過帯域の上部エ ッジの上方にフィルターがノッチを示すようにする並列 共振を産み出すように典型的なBAW はしご形フィルター の内部に直列接続BAW 共振器を構成する。また、"設 計"フィルターの中心周波数にほぼ等しい、あるいはそ の近辺の周波数で並列共振を産み出すように、また、フ ィルターの通過帯域の下部エッジの下方にフィルターが ノッチを示すようにする直列共振を産み出すように並列 接続BAW 共振器は構成される。BAW はしご形フィルター において、直列接続BAW 共振器は、並列接続共振器より いくぶん薄い積層帯を含むことが望ましい。これによっ て、並列接続BAW 共振器の直列共振周波数より高い周波 数で直列接続BAW 共振器の並列共振が発生することが可 能となる(したがってこれにより上部および下部の通過 帯域ノッチを形成することが可能となる)。例えば、並 列BAW 共振器に付加層(たとえば膜層)を含めたり、並 列BAW 共振器に直列BAW 共振器のそれぞれの層より大き な厚さを持つ層を含めることによって、直列および並列 BAW 共振器の積層帯厚の差をつけてもよい。積層厚帯の 差を設けるのにどちらの方法を用いるかは、例えば、適 用可能な設計要件、用いられる製造技術(たとえば、も っとも簡単なデバイスの製造を可能にする手順が望まし い)などのような、様々な考慮により決定される。本発 明によって、BAW はしご形フィルターのBAW 共振器に関 するこれらの設計上の態様の各々も、以下に述べるBAWR -SCFデバイスのBAW共振器と関連して与えられる。すな わち、以下に述べるBAWR-SCFデバイスの各々について、 "直列接続"BAW 共振器は、"並列接続"BAW 共振器よ

りも薄い積層帯を持つことが望ましく、これによって、

50

24

BAWR-SCFデバイスが、直列接続BAW 共振器の並列共振の 周波数で上部ノッチを持ち、また、並列接続BAW 共振器 の直列共振の周波数で下部ノッチを持つ周波数応答を産 み出すことが可能となる。

【0057】各BAWR-SCF回路の各直列接続BAW 共振器は、BAWR-SCF回路に含まれる他の直列接続BAW 共振器

(もし存在する場合)の積層帯の厚さに類似した厚さを持つ積層帯を持つことが望ましい。同様に、各BAWR-SCF 回路の各並列接続BAW 共振器は、BAWR-SCF 回路に含まれる他の並列接続BAW 共振器(もし存在する場合)の積層帯の厚さに類似した厚さを持つ積層帯を持つことが望ましい。所望の周波数応答特性(たとえば所望の中心周波数、通過帯域帯域幅、挿入損失のレベル、帯域外拒絶のレベル、通過帯域リプル振幅、ノッチ深さ、通過帯域エッジスロープなど)を産み出すようにBAW 共振器積層帯の特定の厚さを選択する方法は、適切な技術によるものであればいかなるものであってもよい。それ故、以下に述べるBAWR-SCFデバイスのBAW 共振器の設計に関する態様については、すべてのデバイスに関する以下の説明ではこれ以上記載しない。

【0058】もう一つの本発明の態様によれば、BAWR-S CF回路の"設計"中心周波数で、あるいはその近辺で基 本(直列) 共振周波数もしくは第2高調波(直列) 共振 周波数のいずれかをSCF が産み出すことができる厚さの 積層帯を持つように、各BAWR-SCF回路のSCF を製造する ことができる。SCF の積層帯厚はそれぞれの場合におい て異なることが解る。積層帯厚のこの差は、積層帯の圧 電層の厚さの差によって設けることが望ましい。もっと もこの差は積層帯の残りの層の厚さの差によって与えて もよい。しかしながら、これらの"層の差"のいずれを 用いるかは、適用可能な設計要件、各ケースのデバイス 製造の相対的容易さ(たとえば、デバイス製造はできる だけ簡単であることが望ましい) などのような様々な考 慮により決定してもよい。例えば、デバイス製造の容易 さが関心事である場合には、圧電層の"差"によって積 層帯厚の"差"を設けることが望ましく、また、各BAWR -SCF回路のSCF デバイスの上部、中間、および下部電極 は、BAWR-SCFデバイスのBAW 共振器のそれぞれの電極と 類似の厚さを持つことが望ましい。なぜなら、これによ って、簡易化したデバイス製造(以下にさらに詳しく説 明する)を考慮されるからである。しかしながら、以下 にさらに詳しく説明するが、各SCF の電極のうちの少な くとも1つがBAW 共振器の電極とは異なる厚さを持つの で、製造工程において起こり得る不完全さのみならず、 設計、製造、および/または他の要件によって、SCF デ バイスを製造することが現実には必要になることもある ということに留意されたい。また、膜層を含むように直 列および分路BAW 共振器を構成する場合、膜層を含むよ うにSCF も構成することが望ましいということにも留意 されたい。(上部および下部通過帯域ノッチを与えるよ

うに) 分路BAW 共振器が直列BAW 共振器より厚い膜層を 含む場合については、用いられる適用可能な設計基準や 製造技術(製造工程はできるだけ簡単であることが望ま しい) によって、直列あるいは分路BAW 共振器のいずれ かの膜に類似した厚さを持つ膜層を含むようにSCF を構 成してもよい。さらに、分路BAW 共振器が膜層を含み、 かつ直列BAW 共振器は膜層を含まないように構成する場 合、例えば、用いられる適用可能な設計基準や製造技術 (たとえばデバイス製造はできるだけ簡単であることが 10 望ましい) によって、膜層を含むかあるいは含まないよ うにSCF を構成することもできる。これらの場合のいず れであれ、上に記載したように、BAWR-SCF回路の"設 計"中心周波数で、あるいはその近辺で、基本(直列) 共振周波数あるいは第2高調波(直列)共振周波数のい ずれかをSCF が産み出すことができる全体的積層帯厚を 持つように、各BAWR-SCF回路のSCF を製造する。

【0059】SCF の圧電層の厚さとBAWR-SCF回路のBAW 共振器との間の関係は、SCF がBAWR-SCF回路の中心周波 数で基本共振あるいは第2高調波共振を産み出すかどう かに関して、図24~図27を見るとさらによく理解で きよう。

【0060】図24は、BAW 共振器(A)の層22が(T)の厚さを持ち、SCF(B)の層22と23の各々がそれぞれ(T/2)の厚さを持つ場合について、個々のBAW 共振器(A)の積層帯の圧電層22(便宜上、共振器(A)の他の層は示していない)と個々のSCF(B)の積層帯の圧電層22と23(便宜上、SCF(B)の他の層は示していない)を例示する。図25は、はしご形フィルターのBAW 共振器がそれぞれ(T)の厚さを持つ圧電層を含むものと仮定した場合のBAWはしご形フィルターの典型的な周波数応答(A')を示す。周波数応答(A')は中心周波数(f1)を持っている。また、図24の圧電層22と23を持つ個々のSCF(B)は、周波数応答(B')と(f1)の基本共振周波数を産み出す。

【0061】図26は、BAW 共振器(A) の層22およびSC F(B1) の層22と23の各々がそれぞれ(T) の厚さを持つ場合について、個々のBAW 共振器(A) の圧電層22と個々の SCF(B1) の圧電層22と23を例示する。SCF(B1) は、図27に示すように、周波数(f1)で第2高調波共振を持ち、周波数(f1/2)で基本共振を持つ周波数応答(C')を産み出す。周波数応答(A')の一部分も、図25に示されており、周波数(f1)に通過帯域が集中している。

【0062】それぞれのBAWR-SCFデバイスのほぼ中心周波数でSCFが基本共振ではなく第2高調波共振を産み出すように本発明のBAWR-SCFデバイスを構成することが望ましい。これは、SCFが各デバイスのほぼ中心周波数で第2高調波共振を産み出す場合に、BAWR-SCFデバイスを製造し易いという理由によるものである。例えば、BAWR-SCFデバイスの中心周波数で基本共振を産み出すようにSCFを構成する場合については、それぞれのBAW 共振器およびSCFの下部電極層を含むそれぞれのBAW共振器お

よびSCF のそれぞれの積層帯の各々を同時に成膜し形成してもよい。しかしながら、この場合SCF の圧電層がBA W 共振器の圧電層とは異なる厚さを持っているので、BA W 共振器とSCF の圧電層とを同時に成膜することはできない。実際、この場合、BAW 共振器の単一圧電層を成膜する前か後のいずれかに、SCF の上部圧電層をSCF の下部層の上に成膜する必要がある。これは製造工程を複雑にし、マスク製作工程(masking step)の実行効率を必要とすることが解る。

【0063】しかしながら、SCFがBAWR-SCF回路のほぼ中心周波数で第2高調波を産み出すように各BAWR-SCFデバイスを製造する場合については、少なくともBAW 共振器の圧電層とSCFの下部圧電層を含むBAW 共振器とSCFのそれぞれの層を製造中に同時に成膜することができる。なぜなら、これらの圧電層は類似の厚さを持っているからである。(本発明のBAWR-SCFデバイスの一つを製造するステップの1例を以下に説明する)。この場合製造はより簡単であることが解る。所望であれば、SCFが、それぞれのBAWR-SCFデバイスのほぼ"設計"中心周波数で、基本および第2高調波共振周波数のほかに、他の高調波共振周波数を示すようにBAWR-SCF回路を製造することもできるということに留意されたい。

【0064】この第2高調波共振周波数におけるSCF デ バイスの作用について、本発明のBAWR-SCFデバイスの性 能と製造に関するもう一つの本発明の態様を今から考察 する。上記のように、本発明のBAWR-SCF回路の製造を簡 略化するために、BAWR-SCF回路のSCF デバイスの下部、 中間、および上部電極がそれぞれのBAWR-SCF回路のBAW 共振器のそれぞれの電極と類似の厚さを持つことが望ま しい。SCF は3つの電極層を含むが、一方BAW 共振器は たった2つの電極層しか含まず、例えばほぼ200nm の厚 さを持つことのできる追加のSCF 電極層は、通常、受け 入れられないほど大きな周波数の差(たとえばBAWR-SCF デバイスの性能に望ましくない影響を与える可能性のあ る差)でBAWR-SCF回路の所望の中心周波数とは異なる共 振周波数をSCF に産み出させない。しかしながら、上に 記載したように、現実には、適用可能な設計/製造基準 および/または他の要件(たとえばSCFの電極の1つの 全体的厚さに対する製造上の限界)を満たすために、SC F デバイスの電極の1つ以上がBAW 共振器電極とは実質 的に異なる厚さを持つようにSCF デバイスを製造する必 要がある場合もある。また、製造工程において起こり得 る不完全さのために、ある程度まで"設計"厚さとは異 なる厚さを1つ以上の積層帯に持たせるようにする場合 もある。これらの不完全さおよび/または厚さの差のた めに、それぞれのBAWR-SCF回路の中心周波数から、受け 入れられないほど大きな周波数の差だけ相殺される第2 高調波周波数をSCF に産み出させることもあり得るの で、その積層帯厚が"最適化"され、正確な共振周波数 を与えることが可能となるように、それぞれのSCF を製 50

造することによって、この周波数の差を"補償する"こ とが必要な場合もある。このような場合、他のSCF 積層 帯(たとえば、圧電層)の厚さの最適化によってではな く、SCF の中間電極または上部電極の厚さの最適化によ ってこの"補償"を与えることが望ましい。その理由 は、この推奨例の場合、BAW 共振器のそれぞれの圧電層 およびSCF のそれぞれの下部圧電層はもちろん、BAW 共 振器とSCF のそれぞれの下部電極の各々を同時に成膜で きるからである(それらが類似の厚さを持っているた め)。一方、中間電極と上部電極以外の層が"最適化" されたりすれば、製造はもっと困難になるであろう(な ぜならその最適化された層は、BAWR-SCF回路のBAW 共振 器の同じそれぞれの層とは異なる厚さを持つ傾向がある からである)。また、精確な厚さを持つように簡単に製 造できる材料を一般に含む電極層とは異なり、一般の圧 電材料は、精確な厚さになるように製造することは困難 な場合がある。さらに、異なる厚さを持たず、圧電層の 双方が類似の厚さを持っている(すなわち、成膜持続時 間と工程パラメータがこの場合類似している)場合に は、その製造工程は一般にもっと容易になる。

【0065】SCF が所望の共振周波数を産み出せるように"最適化"されて選択される層の精確な厚さは、いずれかの適切な既知技術に従って選択することができる。上部電極と中間電極のいずれを最適化するかは、例えば、用いる製造方法や設備の精確さの程度、および電極に使用する材料の種類を含む様々な考慮により決定してもよい。SCF の上部電極の厚さが最適化され、SCF の中間電極と下部電極がBAW共振器電極の厚さに類似した厚さを持つように構成されている場合については、各SCFの各BAW 共振器の最上部電極および中間電極を含め、BAW 共振器とSCF のそれぞれの積層帯を同時に製造することができる。

【0066】SCF が所望の共振周波数を産み出すことを可能にするために、場合によっては、電極層を除いた他のSCF 積層帯の厚さを最適化する必要がある場合もあることに留意されたい。例えば、適用可能な設計基準によって、SCF の電極をBAW 共振器電極の厚さに対して非常に厚くすることが要求され、これによって、所望のBAWR-SCF回路中心周波数から、受け入れられないほど大きな周波数の差だけ相殺される第2高調波周波数をSCF に産み出させることになると仮定すれば、SCF が所望の共振周波数を与えることができるように、圧電層および/または膜層の一つの厚さを最適化する(たとえば減少させる)ことができる。

【0067】以下に述べるBAWR-SCF回路をモノリシック 集積回路として製造することができる。あるいは、別個 のそれぞれのウェーハ上に形成されるBAW 共振器とSCF 構成部品を含むようにこのBAWR-SCF回路を製造すること もできる。また、上述したように、以下に述べるBAWR-S CF回路には、図1~図6に示す上記の様々な種類のBAW

共振器のいずれをも、また、図8~図13に示す上記の様々な種類のSCFのいずれをも含むことができる。例えば、各BAW 共振器とSCFは、図1のBAW 共振器20や図8のSCF20'のような"橋かけ"構造(すなわち、1つ以上の膜層)を含むことができる。また、例えば、各BAW 共振器とSCFをそれぞれ、図4と図11に示すデバイスに類似した一体固定型デバイス(音響ミラーを含むデバイス)にすることもできる。音響ミラーデバイスを用いる場合には、上述のように分路BAW共振器がBAWR-SCF回路の通過帯域の下方にノッチを生むことができるように、それぞれのBAWR-SCF回路の分路BAW 共振器は、最上音響ミラー層と下部電極層との間に膜層を含むことが望ましい。

【0068】BAWR-SCF回路に音響ミラーデバイスを使用することにより、例えば、BAWR-SCF回路に橋かけ構造を含むデバイスのような他の種類のデバイスを使用した場合に比べると、いくつかの利点が生じる。一つの利点として、音響ミラーデバイスのほうが、他の種類のデバイスよりも構造的により丈夫であるという点がある。もう一つの利点は、大電力のものに応用された場合、デバイスにおいて損失により発生するすべての熱を、音響ミラーを介して各デバイスの基板へ効率良く伝導できるということがある。

【0069】本発明のBAWR-SCFデバイスで音響 ミラーデバイスを使用するさらなる利点として、BAWR-S CFデバイス内部で生じ得る髙調波応答を減衰するのに音 響ミラーを役立てることができるということがある。こ のことは、以下の例を見ればさらによく理解できる。こ の例では、以下に述べるBAWR-SCFデバイスにおいて、各 SCF の圧電層は、それぞれのBAW 共振器の個々の圧電層 の厚さに等しい厚さをそれぞれ持っていると仮定されて いる。また、その結果、各SCF はBAWR-SCFデバイスの中 心周波数で第2高調波共振を示すと仮定されている。ま た、BAWR-SCFデバイスのBAW 共振器とSCF は音響ミラー 層を含み、かつ、各音響ミラー層はそれぞれのBAWR-SCF デバイスの中心周波数で4分の1波長(たとえばλ/4) の厚さを持つと仮定されている。この場合、各SCF は、 BAWR-SCFデバイスの中心周波数の2分の1にほぼ等しい 周波数で基本共振を示し、したがって、この周波数でス プリアスレスポンスを引き起こすこともある。SCF の基 本共振周波数で、それぞれの音響ミラー層の厚さは 1/8 である。当業者であればお解りのように、この周波数で は、音響ミラーの最上層とSCF の下部電極との間のイン ターフェースによってSCF の底部圧電層へ向かって逆反 射される音響エネルギーの量は小さい。その結果とし て、その基本共振周波数でのSCF のスプリアスレスポン スは減衰される。BAWR-SCF回路が、音響ミラー構造の代 わりに"橋かけ"タイプの構造を含む場合には、SCF の 基本共振周波数で生じることがあるすべてのスプリアス レスポンスを減衰するために、外部整合回路を用いても 50 よい。ただし、少なくとも若干の減衰はBAWR-SCFデバイスのBAW 共振器によっても与えられる。

【0070】もう一つの例として、SCF の各圧電層が、 BAW 共振器の各個々の圧電層の厚さの2分の1に等しい 厚さを持つことが仮定されている。また、その結果、SC F がBAWR-SCF回路の中心周波数で基本共振を示すことが 仮定されている。この場合、BAWR-SCF回路のSCF とBAW 共振器の高調波共振がスプリアスレスポンスを引き起こ すことがある。ただし、BAWR-SCF回路の中心周波数より 10 低い周波数ではスプリアスレスポンスが生じることはあ り得ない。例えば、SCF とBAW 共振器の第2高調波共振 周波数でスプリアスレスポンスが生じることがある。SC F の第2高調波共振周波数でSCF の音響ミラー層はA/ 2に等しい厚さを持ち、最上音響ミラー層と下部電極と の間のインターフェースでデバイスの基板のインピーダ ンス変換は生じない。その結果として、このインターフ エースによって音響エネルギーが、基板から逆方向に圧 電層の方へ反射されることはないが、その代わりに基板 へ伝播される。これによってSCF のスプリアスレスポン スはその第2高調波共振周波数で減衰する。

【0071】本発明のBAWR-SCFデバイスの製造に関してもう一つ考慮しなければならない点を以下説明する。BAW構成部品を含む薄膜デバイス(たとえばBAW共振器あるいはSCF)は1つ以上のビアを含むことがよくある。例えば、デバイスのもう一つの共振器の上部電極、外部回路(たとえばワイヤー基板に連結したボンディング・ワイヤー)、あるいはデバイスの導体パッドまたは端子

(接続点としても言及した)のようなもう一つの構成部品に、1つのBAW 構成部品の下部電極または中間電極を電気的に連結することを可能にするために導電材料が含まれるように、これらのビアのうちの少なくとも1つを用いることができる。もし、BAW 構成部品がその上部電極を介して、または、その下部電極を介してお互いに連結していれば、あるいは、BAW 構成部品が構成部品の上部電極を介して、例えば、外部回路や導体パッドに連結している場合には、これらのビアを設ける必要がない場合もある。

【0072】ビアは、フィルター内部の直列抵抗を増加させることがあり、また、フィルター内部で場所をとることがあるので、フィルターに含まれるビアの数はできるだけ少ないことが望ましい。それゆえに、フィルターには、BAW 構成部品の下部電極と中間電極との間、BAW 構成部品の下部電極と上部電極との間、BAW 構成部品の中間電極と上部電極との間、およびBAW 構成部品の下部または中間電極およびフィルター導体パッドまたは外部回路との間に最少の数の接続部を含むことも望ましい。【0073】1例として、図28に、図18に示すものと類似の、BAW はしご形フィルター44aの回路図を示す。図28において、BAW 共振器43の上部電極(UE)をフィルター44aの入力接続点(In)に連結し、BAW 共振器45

と46の上部電極(UE)をフィルター44a の出力接続点(Ou t) に連結し、また、BAW 共振器46の下部電極(LE)を通 常接地接続点(GND) に連結するのと同様の方法で、共振 器42、43、45、および46をフィルター44a の内部に接続 する。このように、フィルター44a の構造において、BA W 共振器46の下部電極(LE)と接地接続点(GND) との間に 単一のビアを設けることが必要である。このビアは、図 28の回路図においてラベル "V" で表されている。 残 りの共振器42、43、45、46の残りの電極(LE)と(UE)との 間の連係線も図28に示されている。

【0074】もう一つの例として、図29に関して、図 28のフィルター44a に類似した、BAW はしご形フィル ター44b の回路図を示す。しかしながら、フィルター44 b では、フィルター44に、BAW 共振器43の下部電極(LE) を入力接続点(In)に連結し、BAW 共振器42の下部電極(L E)を接地接続点(GND) に連結し、そしてBAW 共振器45と 46の下部電極(LE)を出力接続点(Out) に連結するよう に、BAW フィルター42、43、45、46は配置されている。 この配置では、3つのビアV1、V2、V3をフィルター構造 内に設ける必要がある。フィルター44a のトポロジイの 方がフィルター44b のトポロジイより望ましいことが解 る。なぜなら、フィルター44a はフィルター44b よりも 少数のビアを含むからである。

【0075】さらなる例として、図30は、図21のバ ランスのとれたフィルター47に類似のバランスのとれた フィルター47a を示す。この例では、BAW 共振器43の上 部電極(UE)を入力接続点(In1) に連結し、BAW 共振器48 の上部電極(UE)を入力接続点(In2) に連結し、BAW 共振 器46と49の上部電極(UE)を出力接続点(Out2)に連結し、 そしてBAW 共振器45の上部電極(UE)とBAW 共振器46の下 30 部電極(LE)を出力接続点(Out) に連結するように、BAW 共振器42、43、45、46、48、49をフィルター47a の内部 で接続する。この配置では、ただ2つのビア、すなわち ビアV1とビアV2だけをフィルター47に設けることが必要 である。

【0076】以下に述べるBAWR-SCFデバイスの様々な実 施例において、各デバイスの構造に最も少ない数のビア が存在することができるように、これらのデバイスのBA W 共振器とSCF を配置することが望ましい。

【0077】本発明のBAWR-SCFデバイスの様々な実施例 を以下説明する。図33については、本発明によって構 成されるBAWR-SCFデバイスの基本トポロジイを持つ回路 の概略図が示されている。この回路、すなわち、BAWR-S CF回路(またはデバイス) 1は、("分路") BAW 共振 器2、("直列") BAW共振器3、および積層型結晶フ ィルター4を有する。BAWR-SCFデバイス1は4ポートデ バイスであることが望ましく、ポート(すなわち接続 点)(P1)と(P2)とポート(01)と(02)を含むことが望まし い。ポート(P1)と(P2)は、例えば50オームポートであ り、ポート(01)と(02)もまた、例えば、50オームポート 50 イス1が構成されていて、2)デバイス1のポート(P1)と

である。便宜上、SCF4の上部電極25、下部電極24、およ び中間電極26'とともに、BAW 共振器2と3の上部電極 26、下部電極24、および圧電層22のみを、図33の回路 図に示す。

30

【0078】本発明の好ましい実施例において、BAW 共 振器2の電極26と24は、それぞれ、デバイス1の接続点 (I) と接続点(G1)に接続している (接続点(G1)は使用中 接地接続していることが望ましい)。BAW 共振器3の上 部電極26もまた、接続点(I)に連結する。BAW 共振器3 10 の下部電極24は、SCF4の下部電極24に連結する。SCF4の 中間電極26'は接続点(G2)に連結する(接続点(G2)も使 用中接地接続していることが望ましい)。また、SCF4の 上部電極25は接続点(01)に連結する。BAW 共振器2の下 部電極24が接地接続点(G1)に連結しているので、デバイ ス1の構造にはビアを設ける。このビアはラベル "V"で 図33に表わされている。説明上、BAW共振器2とB AW 共振器3とをまとめて "Lセグメント5" と呼ぶ ことにする。

【0079】図31と図32を見ることによりBAWR-SCF デバイス1におけるビア(V) の精確な位置に対する理解 をさらにより良く得ることができよう。図31と図32 は、BAWR-SCF回路1のBAW 共振器2の典型的な構造の横 断面を示すものである。図31と図32を見て解るよう に、この例のBAW 共振器2は、橋かけ構造を持ち、図1 のBAW 共振器20と類似した層を含む。図32にビア(V) が示され、ビア(V) の内部には、共振器構造の下部電極 24をBAWR-SCFデバイス1の接続点(G1)(図31乃至32 には示されていない) に連結する電極101 が示されてい る。

【0080】再度図33を参照すると、上記の説明によ れば、(直列) BAW 共振器3によって産み出される直列 および並列共振が、BAW 共振器2によって産み出される 直列および並列共振周波数よりいくぶん高い周波数で発 生するように、(直列)BAW共振器3はBAW 共振器2より 薄い積層帯を持つことが望ましい。また、上記の説明に よれば、BAW 共振器3によって産み出される並列共振の ために、デバイス1は、デバイスの通過帯域の上部エッ ジの上方にノッチを示すことになる。また、BAW 共振器 2によって産み出される直列共振のために、デバイス1 は、デバイスの通過帯域の下部エッジの下方にノッチを 示すことになる。また、BAW 共振器3の直列共振とBAW 共振器2の並列共振とはBAWR-SCF回路1の中心周波数近 辺で発生し、この中心周波数はまたLセグメント5の中 心周波数でもある。さらに、上記の説明によれば、デバ イス1のほぼ中心周波数で(すなわち、Lセグメント5 のほぼ中心周波数で)SCF4が第2高調波共振を示すよう に、デバイス2、3、4 を構成することが望ましい。

【0081】図34は、1)ほぼ25MHz の帯域幅と約947. 5MHzの中心周波数を持つ通過帯域を産み出すようにデバ

(P2)が50オームポートであり、3)デバイス1のポート(0 1)と(02)が50オームポートであり、4)個々のBAW 共振器 2と3およびSCF4が、それぞれ、表3、表4、表5に示 されている厚さを持つ層を含む典型的な場合のBAWR-SCF 回路1の周波数応答を示す。これらの表に示されている 典型的なサイズを見て解るようにSCF4の下部および上部 圧電層22と23の各々は、BAW 共振器2と3のそれぞれの 圧電層22の厚さに等しい厚さを持っている。また、SCF4 の中間電極 (接地電極)26' は520nm の厚さを持ってい る。これらの厚さを持つことにより、SCF4はBAWR-SCF回 10 路1の中心周波数で第2高調波周波数を示す。このこと は図38と図39を見ることによりさらによく理解でき る。図38はSCF4の周波数応答(FR)のみを示す。表5に 示されている層のサイズを持つことにより、SCF4は、ほ ぼ511MHzで基本共振を、またほぼ947.5MHzで第2高調波 共振を産み出す。図39に、BAW 共振器2と3のはしご 形配置 (Lセグメント5) の周波数応答(FR1) が、SCF4 の周波数応答(FR)の上に重ねて示されている。図39を 見て解るように、SCF4の共振周波数は、BAW 共振器2と 3のはしご形配置(Lセグメント5)の中心周波数に類 20 似している。

[0082]

【表2】

PR4	<b>33</b>	费4	4	表5	
直列共振器	機器	分路共振器	+摄器	SCF	<b>H</b>
2	心	庚	厚さ	捷	原改
				上部電振25	250mm
				上部圧電層23	2362 mm
上部電極26	250nm	上部電極26	250 nm	接地電腦26	520 nm
压電腦22	2362nm	压气阻22	2362 nm	下的压气滑22	2362 nm
下部電腦24	250nm	下部電極24	250 nm	下部電腦24	250 nm
発 薬団	62nm	第1集團	62 nm	第1段層	62 mm
		第2膜層	213 nm	第2段階	213 nm
角橋面数	225um*225 um	電極面積	372 um*372 um	電板面数	340 um*340 um

30

【0083】図34で、通過帯域の上部エッジの上方に 40 位置するノッチ(N1)および通過帯域の下部エッジの下方 に位置するノッチ(N2)を示す。ノッチ(N1)はBAW 共振器 3の並列共振によって生じ、ノッチ(N2)はBAW 共振器 2 の直列共振によって生じる。

【0084】BAWR-SCFデバイス1は、例えば、図16の個々のはしご形フィルター41(このフィルター41はBAWR-SCFデバイス1とは異なり、SCF4を含まない)、あるいは個々のSCFによって産み出される周波数応答より改善された周波数応答を示す。このことは図35を見て理解できる。この図35は、図16のフィルター41の周波数50 応答41'と個々のSCF4の周波数応答4a'とに重ね合わせ

たBAWR-SCF回路1の周波数応答を示す。図35を見て解るように、BAWR-SCF回路1のBAW 共振器2と3は、周波数応答1'が急勾配の傾斜を持つ上部および下部の通過帯域エッジと通過帯域の上方および下方に深いノッチとを持つことを可能にする。また、SCF4は、デバイスが、例えば、図16のはしご形フィルター41によって産み出される阻止域減衰より大きな阻止域減衰(たとえば帯域外拒絶)を示すことを可能にする。

【0085】関心を持つ適用例の要件によって、ポート (P1)と(P2)と(01)と(02)の対のいずれかをBAWR-SCFデバ 10 イス1の入力ポートまたは出力ポートとして用いることができるということに留意されたい。なぜなら、ポート (P1)と(P2)からポート(01)と(02)への方向にも、あるいはポート(01)と(02)からポート(P1)と(P2)への方向のいずれへも、BAWR-SCFデバイス1の内部でのエネルギーの伝送を行うことができるからである。エネルギーをBAWR-SCFデバイス1の内部で、両方向へ伝送することができるので、デバイス1はそれぞれの場合に同様に機能し、それぞれの場合に(上記の)同じ性能特性を産み出す。

【0086】本発明の好ましい実施例に従って、BAWR-S 20 CFデバイス1は単一のウェーハ上に構成されており、表 3、表4、表5にリストされている層を含む以下のステップに従って製造することができる。

【0087】1. 基板上に第1膜層を成膜する。第1膜層は、例えば、62nmの厚さを持ちSiO2から成る。

【0088】2. 第1膜層上に第2膜層を成膜し、分路BAW 共振器2およびSCF4の残りの積層帯をステップ3~8で成膜するための"クッション"層を生み出すためにパターンをつける。それから、エッチングを行い、成膜した第2膜層のいくつかの部分を取り除く。それらの部分の上には、分路BAW 共振器2およびSCF4の層をそれ以上成膜しない。第2膜層は、例えば、213nm の厚さを持ちSiO2から成る。

【0089】3. ステップ1と2で形成した層の上に電極層を成膜し、パターンをつくりBAW 共振器2と3の下部電極層およびSCF4を形成する。下部電極層は、例えば、250nm の厚さを持ちMoから成る。

【0090】4. 下部電極層の上に第1圧電層を成膜し、パターンをつくりBAW 共振器2と3の圧電層および SCF4の下部圧電層を形成する。これらの圧電層は、例え 40 ば、2362nmの厚さを持ちZnO から成る。

【0091】5. 次のステップとして、デバイス2、3、4の下部層の上にもう一つの電極層を成膜し、パターンをつくりSCF4の中間電極を形成する。BAW 共振器2と3の上に成膜されたこの成膜電極層の部分は、エッチングによって取り除かれる。この電極層は、例えば、520mmの厚さを持ちMoから成る。

【0092】6. 次のステップは、SCF4の中間電極の上に第2圧電層を成膜しパターンをつけることを含む。第2圧電層は、例えば、2362nmの厚さを持ちZnOから成

50

る。

【0093】7. 次のステップは、BAW 共振器2と3およびSCF4の下部層上にさらなる電極層を成膜しパターンをつけ、それによってデバイス2、3、4の上部層を形成することを含む。上部電極層の厚さは、例えば、250nmで、電極層はMoより成る。

34

【0094】8. さらなるステップは、必要な場合には、前述のステップで形成された層の上に保護層を成膜することを含む。

【0095】個々のBAW 共振器2と3およびSCF4が橋かけ構造を含む場合には、ステップ1の実施より前に、膜層と保護層の中に各々の開口部(すなわち、窓)を形成し、ウエットエッチングによって犠牲層を取り除くステップを行うということに留意されたい。

【0096】関心を持つ特定の適用例に必要とされる特 定の周波数応答特性によって、本発明のBAWRSCF デバイ スのための、図33に示されているトポロジイ以外の他 のトポロジイを設けることもできる。例えば、もっと狭 い通過帯域の帯域幅(たとえば、947.5 GHz に集中して いる25MHz の通過帯域の帯域幅の代わりに、947.5GHzに 集中している5MHz通過帯域の帯域幅)を産み出すことが 必要な場合、Lセグメント5を形成するBAW 共振器2と 3が"逆"配置を持つことを除いて、図33の回路に類 似したBAWR-SCF回路を設けることができる。図36につ いて言えば、例として、図33のLセグメント5と関連 して、BAWR-SCF回路16のBAW 共振器2と3が"逆"配置 を持つことを除いて、図33のBAWR-SCF回路に類似した BAWR-SCF回路16が設けられる。この配置では、BAW 共振 器3の上部電極26は、接続点(I1)に連結し、また、BAW 共振器3の下部電極24は接続点(I2)に連結する。BAW 共 振器2は、接続点(I2)と接地接続点(G1)との間に接続す る。BAW 共振器2の下部電極24は接続点(I2)に連結し、 BAW 共振器 2 の上部電極26は接地接続点(G1)に接続す る。SCF4の下部電極24は接続点(I2)に連結し、SCF4の中 間電極26'は接地接続点(G2)に接続し、そして、SCF4の 上部電極25は接続点(0) に接続する。

【0097】BAWR-SCF回路16は、図33のBAWR-SCF回路1によって示されているものよりも狭い通過帯域の帯域幅を示す。BAWR-SCF回路16の集中素子等価回路を示す図37を見ることによりこのことはさらによく理解できる。この等価回路は、SCF4の等価回路4b'、2'、3a'およびBAW 共振器2と3をそれぞれ含む。SCF等価回路4b'の分路キャパシタンス(Co1)は、BAW 共振器等価回路2'の並列キャパシタンス(Co1)と並列になっている。その結果、BAW 共振器2の有効等価分路キャパシタンスは、(Cop)だけによって画定される代わりに等価キャパシタンス(Cop)と(Co1)によって画定される。また、その結果、BAW 共振器2の直列共振は、等価インダクタンス(Lnp)および等価キャパシタンス(Cnp)によって画定され、(分路)BAW共振器2の並列共振が、例えば、図3

3のBAWR-SCF回路1のBAW 共振器2によって産み出され る並列共振周波数より周波数スペクトル上の低い周波数 で発生する。これは、BAWR-SCF回路16のBAW 共振器2に よって産み出される直列および並列共振周波数を、周波 数スペクトル上で、例えば、BAWR-SCF回路1のBAW 共振 器2の直列および並列共振周波数よりお互いにもっと近 づけさせる。積層型BAW共振器2の厚さが、例えば、所 望の並列共振周波数を産み出すことができるBAWR-SCF回 路1のBAW 共振器2の厚さより適当な量だけ小さくなる ように、BAW 共振器2を製造することによって、BAWR-S 10 答を示す。 CF回路16のBAW 共振器2の並列共振周波数が、所望の周 波数まで(たとえば、BAWR-SCF回路1のBAW 共振器2の 同じ並列共振周波数まで) 増加することが望ましい。デ バイスの積層帯厚に基づく所望の共振周波数をBAW デバ イスが産み出すことができるように、選択された精確な 積層帯厚を適切な既知技術によって決定してもよい。 共 振器積層帯の厚さを薄くなることによって、BAW 共振器 2の直列共振周波数が増加する。BAW 共振器2の直列共 振周波数はBAWRSCF 回路16の通過帯域の下方にノッチを 生じさせるので、このノッチが生じる周波数も増加し、 BAWR-SCF回路の通過帯域の帯域幅は、BAWR-SCF回路1の 通過帯域の帯域幅に関して、もっと狭くなることが解 る。

【0098】図40は、表3、表4、表5にそれぞれ示す厚さを持つ層を1)デバイス3、2、4が含み、2)分路 共振器2の第2膜層が、213nm の代わりに158nm の厚さを持ち、3)分路共振器2の上部電極の面積が372μm × 372μm の代わりに 200μm×200μm である典型的な場合の、BAWR-SCF回路16の周波数応答106を示す。図40において、周波数応答106は、周波数応答107の上に重ねられており、("逆" Lセグメントを含まない)図33のBAWR-SCF回路1の図34の周波数応答を表わしている。また、周波数応答108も図40に示されている。周波数応答108は、BAW 共振器2と3が表4と表3にそれぞれ示されている厚さを持つ層を含む場合について、図36のBAWRSCF16のBAW 共振器2と3の逆しセグメント配置の周波数応答を表わしている。

【0099】図41は、本発明のもう一つの実施例に従って構成されているBAWR-SCF回路13を示す。BAWR-SCF回路13は、BAWR-SCF回路13が、BAW 共振器2と3およびSC 40 F4を加えた(直列)BAW共振器14と(分路)BAW共振器15とを有することを除いて、図33のBAWR-SCF回路1に類似している。共振器2と3およびSCF4が図33のBAWR-SCF回路1の内部で接続しているのと同様に、BAW 共振器2と3およびSCF4をBAWR-SCF回路13内部で接続する。BAWR-SCF回路13のBAW 共振器14をSCF4と接続点(0)との間で接続する。本発明の好ましい実施例では、BAW 共振器14の下部電極24はSCF4の上部電極25に連結し、BAW 共振器15は接続点(0)と接地接続点(0)に接続する。BAW 共振器15は接続点(0)と接地接続点(G3)の間で接続する。BAW 共 50

振器15の上部電極26を接続点(0) に連結することが望ましく、また、BAW 共振器15の下部電極24を接地接続点(G3)に接続することが望ましい。この配置では、3つのビア、すなわちビアV1、ビアV2、およびビアV3をデバイス13に設ける。

36

【0100】図42は、BAW 共振器3と14の層が上記表3に示す厚さを持ち、BAW 共振器2と15の層が上記表4に示す厚さを持ち、SCF4の層が上記表5に示す厚さを持つ典型的な場合についての、BAWR-SCF回路13の周波数応答を示す。

【0101】図42を見て解るように、BAW 共振器2と 22の直列共振は、BAWR-SCF回路13がBAWR-SCF回路13の通 過帯域の下方にノッチ(N1)を産み出すことを可能にし、 またBAW 共振器3と14は、BAWR-SCF回路13がBAWR-SCF回 路13の通過帯域の上方にノッチ(N2)を産み出すことを可 能にする。BAWR-SCF回路13のSCF4は、BAWR-SCF回路1の SCF4と同様に機能する。BAWR-SCF回路1(図33)と13 の周波数応答をそれぞれ示す図34と図42とを見て解 るように、回路13にBAW 共振器14と15を含むことによ り、BAWR-SCF回路1が与えるよりもっと大きな阻止域減 衰をBAWRSCF 回路13が与えることが可能となる。例え ば、図18の先行技術によるBAW はしご形フィルター44 が与えるよりももっと良い阻止域減衰特性をBAWR-SCF回 路13は与える。例えば、図19に示す、図42の周波数 応答とBAW はしご形フィルター44の周波数応答の双方に ついて言えば、BAW フィルター13が与える阻止域減衰の レベルは、BAWR-SCF回路44のレベルに比べて20dbだけ改 善される。一方、それぞれの周波数応答の通過帯域の帯 域幅および通過帯域リプルの大きさは類似している。

【0102】図41のBAWR-SCF回路13と類似の周波数応 答特性を産み出すが、BAWR-SCF回路13によって産み出さ れるものよりもっと狭い通過帯域の帯域幅を産み出すBA WR-SCF回路を設ける必要がある場合、図43に示すよう な本発明によるBAWR-SCF回路13'を設けてもよい。この BAWRSCF 回路13'には、BAW 共振器2、3、14と15、並 びにSCF4が含まれる。本発明の好ましい実施例では、BA W 共振器3の上部電極26を接続点(I1)に連結し、BAW 共 振器3の下部電極24を接続点(I2)に連結する。BAW 共振 器 2 は、接続点(I2)と接地接続点(G1)との間で接続す る。BAW 共振器2の上部電極26は接地接続点(G1)に連結 し、BAW 共振器2の下部電極24は接続点(I2)に連結す る。SCF4の下部電極24は接続点(12)に連結し、SCF4の中 間電極26'は、接地接続点(G2)に連結し、そしてSCF4の 上部電極25はBAWR-SCF回路13'の接続点(I3)に連結す る。BAW 共振器15の下部電板24は接続点(I3)に連結し、 BAW 共振器15の上部電極26は接地接続点(G3)に連結す る。BAW 共振器14の下部電極24は接続点(13)に連結し、 BAW 共振器14の上部電極26は接続点(0) に連結する。

【0103】BAWR-SCF回路13'のこの配置のために、BAWR-SCF回路13'は図41のBAWR-SCF回路13によって産み

出される通過帯域の帯域幅よりもっと狭い通過帯域の帯域幅を産み出す。BAWR-SCF回路13'にBAW 共振器14と15を含むことにより、例えば、BAW 共振器14と15を含まないBAWR-SCF回路16よりもっと良い阻止域減衰をBAWR-SCF回路13'が与えることが可能となることが解る。理想的な場合には、BAW 共振器14と15はBAWRSCF13'の通過帯域の帯域幅に影響を与え、この帯域幅をある程度まで狭める。

【0104】図44を参照しながら、本発明によるバラ ンスのとれたフィルター (または "BAWR-SCF回路" と呼 10 ぶ)17について以下説明する。本発明の好ましい実施例 に従って、バランスのとれたフィルター17はBAW 共振器 2、3、3、14、14'、15、とSCF4並びにSCF4'を有す る。BAW 共振器 2 とBAW 共振器 3 は、上記の "Lセグメ ント"配置と類似の"Lセグメント"配置で接続する。 さらに詳しく言えば、フィルター17の接続点(I1)と(I2) にわたってBAW 共振器2を接続する。BAW 共振器2の上 部電極26は接続点(I1)に接続し、BAW 共振器2の下部電 極24は接続点(I2)に接続する。BAW 共振器3の上部電極 26はまた接続点(I1)にも接続し、BAW 共振器3の下部電 極24はSCF4の下部電極24に連結する。SCF4の中間電極2 6' は接地接続点(G) に連結し、SCF4の上部電極25はBAW 共振器14の下部電極24に接続する。BAW 共振器14の上 部電極26は接続点(01)に接続する。

【0105】また、本発明の好ましい実施例では、BAW 共振器3'の上部電極26は接続点(I2)に接続し、BAW 共振 器3'の下部電極24はSCF4'の下部電極24に接続する。SC F4'の中間電極26' は接地接続点(G) に連結し、SCF4' の上部電極25は共振器14'の下部電極24に連結する。BA W 共振器14'の上部電極26は接続点(02)に連結する。BA ₩ 共振器15は接続点s(01) と(02)にわたって接続する。 BAW 共振器15の下部電極24は接続点(01)に連結し、BAW 共振器15の上部電極26は接続点(02)に連結する。この配 置では、ビアV1、V2、V3、V4はBAWR-SCF回路17の構造中 に設けられることが解る。このBAWR-SCF回路17はBAWR-S CF回路13と同様に機能し、BAWR-SCF回路13が示す通過帯 域反応(図42に示す)と類似の通過帯域反応を示す。 しかしながら、図44のバランスのとれたフィルター17 では、接続点(I1)と(I2)の対および(01)と(02)の対の一 つに印加された信号間に、また、これらの接続点の他の 対における出力信号間に180°の位相差がある。もっと もこれらの信号は等しい大きさを持つけれども。バラン スのとれた入力部と出力部を持つ2つの回路構成部品 (たとえば増幅器)の間を伝わるバランスのとれた信号 を濾波する必要がある場合に、このバランスのとれたフ ィルター17を用いることができる。

【0106】このバランスのとれたフィルター17をこのような場合に使用することは、バランスのとれていないフィルターを使用する場合に比べてより有利である。なぜなら、バランスのとれていないフィルターを仮に回路

構成部品の間で用いる場合、バランスのとれていないフィルターへ信号出力を印加する前に、構成部品のなかの第1の部品によるバランスのとれた信号出力をバランスのとれていない信号に変換する必要があり、それから、バランスのとれていないフィルターによって出力した後バランスのとれた信号へ変換し直す必要があるからである。

【0107】上述の説明から解るように、上記のBAWR-S CF回路の各々は、それらの示された個々のBAW はしご形フィルターと個々のSCF デバイスより改善した周波数応答特性を産み出す。個々のBAW はしご形フィルターと個々のSCF デバイスが、いくぶん改善した周波数応答を産み出すのに同調素子の使用を必要とするのに対して、改善した周波数応答特性をデバイスが産み出すことができるようにするために、このBAWR-SCF回路では(たとえば誘導子のような)同調素子の使用を必要としないので、本発明のBAWR-SCFデバイスは、同調素子を組み込んだ個々のBAW はしご形フィルターや個々のSCI デバイスに比べてサイズをより小さくすることができ、また、複雑な構成にする必要がない。

【0108】上記の様々な実施例の各々はほぼ500Mhzから5Ghzの範囲の周波数にわたって動作可能である。BAWR -SCFデバイスは縦モードで動作することが望ましい。なぜならこれは、(電極に対して垂直な)デバイスの圧電層のより簡単な製造を可能にするからである。しかしながら、他の実施例では、(たとえば電極層に対して平行な圧電層軸のように)層サイズを適切に選べばこのBAWR SCF デバイスを横モードで作動させることができる。

【0109】本発明は上記のトポロジイを持つBAWR-SCF 回路に限定されることを意図したものではないこと、ま た、他のトポロジイを持つBAWR-SCFデバイスを設けるこ ともできることに留意されたい。例えば、適用可能な性 能基準によって、付加的BAW共振器および/またはSCF を含むBAWR-SCF回路を設けることもできる。しかしなが ら、(たとえば BAW共振器とSCF というような)より小 さな構成部品面積を持つBAWR-SCFデバイスは、より大き な構成部品面積を持つBAWR-SCFデバイスに比べてより小 さなレベルの挿入損失を持つということに留意された い。また、上記の表に記載されているBAW 共振器とSCF のサイズは、本質的に典型的な場合を意図したものであ り、また、BAW 共振器とSCF には、(たとえば、通過帯 域の帯域幅、中心周波数、挿入損失レベルなどのよう な) 所望の周波数応答特性を与える他の適切なサイズを 設けることができる。

【0110】さらに、BAWR-SCF回路の内部でBAW 共振器とSCF とを相互接続する方法を変更することもできる。例えば、本発明の代替実施例に従って、BAW 共振器2の上部電極26を接地接続点(G1)に連結し、下部電極24を接続点(I)に接続するように図33のBAWR-SCF回路1のBAW 共振器2を回路1の内部で接続してもよい。また、BA

W 共振器3の下部電極24を接続点(I) に接続し、BAW 共 振器3の上部電極26をSCF4の電極25に接続するように、 BAWR-SCF回路1のBAW 共振器3を接続してもよい。同様 に、SCF4の電極24をBAWR-SCF回路1の接続点(01)に接続 してもよい。しかしながら、この実施例では、上記の回 路1の好ましい実施例で設けるよりも多くのビアを設け る必要があることが解る。上記のデバイスのそれぞれに ついて、デバイス信号のどちら側に印加するかによっ て、各デバイスの内部でいずれの方向へもエネルギーの 伝送を行うことができるということにもまた留意された 10 の第1部分(TX1) にはビアV1とV2が含まれる。 い。いずれの場合についても、BAWR-SCFデバイスは同様 に機能し、同様の性能特性を示す。

【0111】さらなる本発明の態様について以下説明す る。上述したように、例えばセラミック送受切換え器や SAW デバイスを含む送受切換え器のような従来型の送受 切換え器にはいくつかの欠点がある。例えば、一般のセ ラミック送受切換え器はサイズが望ましくないほど大き く、GSM 送信用応用機器で使用するようなSAW デバイス はある大きなRF電力レベルでは機能することができな い。これらの先行技術による二重フィルターに関連する 問題点を考慮して、発明者は、GSM 送信機が用いるもの を含む、従来型のセラミック送受切換え器よりサイズが 小さく、また、高RF電力レベルで作動できる新規な二重 フィルターを開発した。

【0112】本発明の好ましい実施例に従って構成され る二重フィルター (送受切換え器)51 の概略図を図45 に示す。この送受切換え器51は、少なくとも1つのアン テナ(ANT)、第1 "送信"部分("TX1"とラベル)およ び第2 "受信" 部分 ("RX1" とラベル) を有する。 この送受切換え器51をトランシーバーに用いることも できる。例えば、トランシーバーの内部に送受切換え器 51が接続している間、第1部分(TX1) は、フィルタート ランシーバーの送信機部分(TX)が出力する信号を、アン テナ(ANT) によってトランシーバーからその信号が送信 される前に濾波する。また、トランシーバーの内部で、 送受切換え器51の第2部分(RX1) はアンテナ(ANT) が受 信した信号を濾波し、それからトランシーバーの受信機 部分(RX)へ濾波された信号を送る。

【0113】送受切換え器51の第1部分(TX1) はBAWR-S CF回路53およびBAW 共振器(RS1) を含み、送受切換え器 51の第2部分(RX1) はBAWR-SCF回路55と共振器(RS2) を 含む。本発明のBAW の好ましい実施例に従って、第1部 分(TX1) のBAWR-SCF回路53は図4 1のBAWR-SCF回路13と 類似の構成部品を有し、BAW 共振器2、3、14、と15、 およびSCF4を含む。図41のBAW 共振器2と3およびSC F4をBAWRSCF 回路13の内部で接続するのと同様の方法 で、送受切換え器51の第1部分(TX1)のBAW 共振器2と 3およびSCF4をこのデバイスの内部に接続することが望 ましい。また、BAW 共振器14の上部電極26がSCF4の上部 電極25に連結し、BAW 共振器14の下部電極24が接続点(I 50 2)に連結するように、第1部分(TX1) のBAW 共振器14を 第1部分(TX1) の内部に接続することが望ましい。上部 電極26が接地接続点(G3)に連結し、下部電極24が接続点 (I2)に連結するように、BAW 共振器15を第1部分(TX1) の内部で接続することが望ましい。BAW 共振器(RS1) は、アンテナ(ANT) に連結した接続点(A1') と接続点(I 2)との間で連結する。BAW 共振器(RS1) の下部電極24は 接続点(I2)に連結し、BAW 共振器(RS1) の上部電極26は 接続点(Al') に連結する。この配置で、送受切換え器51

40

【0114】上述したように、送受切換え器51の第2部 分(RX1) はBAWR-SCF回路55とBAW 共振器(RS2) を含む。 本発明の好ましい実施例では、BAW 共振器(RS2) の上部 電極26は接続点(A1') に連結し、BAW 共振器(RS2) の下 部電極24は接続点(I3)に連結する。BAWR-SCF回路55は図 4 1 のBAWR-SCF回路13と類似した構成部品を含む。しか しながら、送受切換え器51の第2部分(RX1) において、 BAW 共振器2の上部電極26は接続点(G4)に連結すること が望ましく、BAW 共振器2の下部電極24は接続点(I3)に 連結することが望ましい。また、BAW 共振器3の下部電 極24は接続点(I3)に連結することが望ましく、BAW 共振 器3の上部電極26はSCF4の上部電極25に連結することが 望ましい。SCF4の中間電極26'は接地接続点(G5)に連結 する。BAW 共振器14の下部電極24がSCF4の下部電極24に 連結するように、また、BAW 共振器14の上部電極26が接 続点(I4)に連結するように、第2部分(RX1) のBAW 共振 器14をこのデバイスの内部で接続することが望ましい。 共振器15の上部電極26が接続点(I4)に連結し、下部電極 24が接続点(G6)に連結するように、BAW 共振器15を送受 切換え器51の第2部分(RX1) の内部に接続することが望 ましい。この配置で、送受切換え器51の第2部分(RX1) にはビアV3とV4が含まれる。

【0115】送受切換え器51のそれぞれの第1と第2部 分(TX1) と(RX1) のBAWR-SCF回路53と55は図45に示す ものとは別のトポロジイを持つこともできるということ に留意されたい。例えば、それぞれの第1と第2部分(T X1) および(RX1) のBAWR-SCF回路53と55は、図51と図 53のブロック156 と164 にそれぞれ示されているもの と類似したトポロジイを持つこともできる。この場合の トポロジイは、より少数のBAW 共振器を用いていること を除いて、図45のそれぞれの部分(TX1)と(RX1)のト ポロジイと同じであることが解る。入力部152 と出力部 154 を図51に、また、入力部160 と出力部162 を図5 3に示す。また、送受切換え器51の適用可能な性能基準 によって、例えば、送受切換え器51のそれぞれの第1と 第2部分(TX1) および(RX1) は、上記の図36と図43 に示すデバイスに類似したトポロジイを持つようにする ことができるし、あるいは、他の適切なトポロジイを用 いてもよい。

【0116】本発明に従って、第2部分(RX1) の選択通

BAW共極器(RS2)

50mm 265mm

42

2289nm

压電周

266nm

8 2

41

過帯域(たとえば受信帯域)周波数とは異なる選択周波 数にわたる通過帯域(たとえば送信帯域)を第1部分(T X1) が産み出すように送受切換え器51を構成する。すな わち、第1部分(TX1) の通過帯域の上方に第1部分(TX 1) が選択周波数f2でノッチを与えることができる並列 共振を産み出すように、第1部分(TX1) の直列BAW 共振 器を同調することが望ましい。また、第1部分(TX1) の 通過帯域の下方に第1部分(TX1) が選択周波数f1でノッ チを与えることができる直列共振を産み出すように、第 1部分(TX1) の並列BAW 共振器を同調することが望まし 10 い。選択周波数f4で第2部分(RX1) の通過帯域の上方に 第2部分(RX1) がノッチを与えることができる並列共振 を産み出すように、送受切換え器51の第2部分(RX1)の 直列BAW 共振器を同調することが望ましい。また、第2 部分(RX1) の通過帯域の下方に第2部分(RX1) が選択周 波数f3でノッチを与えることができる直列共振を産み出 すように、第2部分(RX1) の並列BAW 共振器を同調する ことが望ましい。また、送受切換え器51のそれぞれの部 分(RX1) と(TX1) の所望の中心周波数で、あるいはその 近辺で、それぞれ、直列共振および並列共振を産み出す 20 ように、送受切換え器51の部分(RX1) と(TX1) の直列お よび並列BAW 共振器を構成することが望ましい。また、 この送受切換え器のこれらの部分(RX1)と(TX1)のそれ ぞれの所望の中心周波数で、直列共振を産み出すよう に、送受切換え器51のこれらの部分(RX1) と(TX1) のSC F を構成することが望ましい。

【0117】送受切換え器51のそれぞれの部分(RX1)と(TX1)に対してハイレベルの選択度を設けることができるように、送受切換え器51のそれぞれの第1および第2部分(TX1)と(RX1)の通過帯域を周波数スペクトル上で30お互いに離れた十分な間隔を置いて配置することが望ましい。

【0118】図48は、GSMトランシーバーで使用するために送受切換え器51を設計する典型的な場合(すなわち、GSM 適用例において、送信帯域は理想的には890MHz~915MHzの周波数の間にわたり、受信帯域は、理想的には935MHz~960MHzの周波数の間にわたる)についての、送受切換え器51の第1部分(TX1)と第2部分(RX1)の周波数応答を例示する。この適用例については、送受切換え器51のそれぞれの部分(TX1)および(RX1)のBAW共振40器とSCFは、以下の表6と表7にそれぞれ示す層および層サイズを含むと仮定している。また、それぞれの部分(TX1)と(RX1)のBAW共振器とSCFは、"橋かけ"構造を含む(すなわち、デバイスが膜層を含む)と仮定している。そして、アンテナポートは50オームの抵抗を持つと仮定している。

[0119]

【表3】

表6: RX1部分のサイズ	サイメ					
直列BAW共	直列BAW共振器3及び14	分路BAW共振器2及び15	長器2及び15	SCF 4	3.4	
面	を政	R	や吐	題	即之	1
				上部印题	266nm	
				上都压缩四	Z760nm	
上部包括	266пт	上部電極	266nm	接地配極	266nm	北部工
压配器	2289nm	压缩器	2289nm	口里田埠上	2289mm	下部
下部位極	266nm	下部電極	266mm	下部包極	266run	下部
1. 欧圈	Sonm	1. 1217	\$0nm	1. 瞬間	50nm	1. 199
2. 股后	•	2. 原閥	265mm	2. 阅题	265nm	2. 限
年格西郡	178um*178um	電板面積	370um°370um	段極面積	365um°365um	1221

【0120】 【表4】

直列BAW共	直列BAW共振器3及び14	分路BAW共極器2及び15	長器2及び15	SCF 4	:4	BAW共極器(RS2)	(器(RS2)
Ð	阿克	R	口さ		原さ	Q	なは
				上部位極	254nm		
				上都压쯳阻	3060mn		
上部電極	254nm	子都配位	254rm	<b>被地</b> G图	254mn	工作的	254nm
下部田司图	2483nm	田塚四	2483m	下部压電口	2483mm	口迈丑鄉土	2483mm
可恆	254nm	下部収益	254mm	下部印题	254mm	空口唯工	254m
1. 股層	50nm	1. 隐图	50nm	1. 同即	50nm	1. <b>G</b> C	S0nm
2. 联图		2. 原图	255mn	2. 园园	255nm	2. 四日	•
電松面磁	248um*248um	電極面和	342um°342um	電極面積	373um*373um	20個別	268um°268um

【0121】第1部分(TX1)の(送信帯域の)周波数応答は、図48に"57"とラベルをつけている。また、第2部分(RX1)の(受信帯域の)周波数応答は、図48に"59"とラベルをつけている。図48を見て解るように、ハイレベルの選択度が送受切換え器51によって与えられる。また、送受切換え器51のそれぞれの第1部分(TX1)と第2部分(RX1)の応答57と59の間に45dB以上の隔たりがある。

表7 TX1的のサイズ

【0122】図48の典型的な周波数応答を見てわかるように、送信帯域と受信帯域は、周波数スペクトル上で接近した間隔で一緒に配置されている。応答59の下部エ

ッジと応答57の上部エッジの間に位置するノッチは送受 切換え器51の第2部分(RX1) の分路BAW 共振器24と26の 直列共振によって生じる。BAW 共振器24と26の直列共振 周波数において、デバイス24と26は低いインピーダンス を持つ(すなわち、短絡に似ている)。

【0123】送受切換え器51にBAW 共振器(RS1) と(RS 2) を含むことにより、送受切換え器51のそれぞれの第 1および第2部分(TX1) と(RX1) に対してハイレベルの 周波数選択度を設けることが可能になり、また、送受切 10 換え器51のこれらの部分(TX1) と(RX1) に対してハイレ ベルの帯域外拒絶を設けることが可能になる。BAW 共振 器(RS1) と(RS2) もまた高度の構成部品マッチングを第 1部分(TX1) とアンテナ(ANT) に対して、また、第2部 分(RX1) とアンテナ(ANT)(たとえば50オームアンテナ) に対して設けることが可能になる。例えば、上述したよ うに、BAW 共振器(RS2) は送受切換え器51の第2 "受 信"部分(RX1)の内部で直列接続しているので、送受切 換え器51のこの部分(RX1)の中心周波数で直列共振を産 み出すようにBAW 共振器(RS2) を同調することが望まし 20 い。BAW 共振器(RS2) の直列共振周波数より低く、か つ、送信帯域の範囲内にある周波数で、BAW 共振器(RS 2) は、コンデンサーのように働き、送受切換え器51の 部分(RX1) の入力インピーダンスを増加させる。例え ば、BAW 共振器(RS2) が送受切換え器51に含まれていな い場合、この場合のこの部分(RX1) の入力インピーダン スは、BAW 共振器(RS2) を含む部分(RX1) が与えるイン ピーダンスより小さく、送受切換え器部分(RX1)と(T X1) およびアンテナ (ANT) に対して与えられる構 成部品マッチングのレベルは、上位トランジット帯域周 30 波数(upper transit band frequency)において、いくぶ ん低下する。

【0124】GSM トランシーバー以外の様々な他の種類 のトランシーバーシステムに、本発明の送受切換え器51 を用いることもできるということに留意されたい。ま た、送信帯域と受信帯域との間により大きな周波数分離 を持つように設計したシステムにおいては、BAW 共振器 (RS1) と(RS2) を用いる必要がない。さらに、両方の場 合に圧電層として類似の厚さを用いると仮定した場合、 送受切換え器51のBAW 共振器とSCF の圧電層に対して酸 化亜鉛を用いる場合については、送受切換え器51のそれ ぞれの部分(RX1) と(TX1) は、BAW 共振器とSCF の圧電 層としてアルミニウム窒化物を用いる場合にこれらの部 分(RX1) と(TX1) が産み出す帯域幅よりいくぶん広い通 過帯域の帯域幅が産み出される。従って、送受切換え器 51の第1および第2部分(TX1)と(RX1)が、(例えば、 35MHz の通過帯域の帯域幅を必要とする場合に)、25MH z より大きな帯域幅の通過帯域を提供することを望む場 合には、送受切換え器51のBAW 共振器とSCF の圧電層に 酸化亜鉛を用いることが望ましい。送受切換え器51の第 1 および第2部分(TX1) と(RX1) がほぼ25MHz あるいは

それより小さい通過帯域帯域幅を提供することを望む場合には、アルミニウム窒化物を送受切換え器51のBAW 共振器とSCF の圧電層として用いることが望ましい。アルミニウム窒化物を用いる利点は酸化亜鉛より一般に処理が簡単で製造し易いことである。

【0125】図46と図47を参照しながら、個々のフ ィルターチップ(C2)と(C1)上にそれぞれ第2部分(RX1) と第1部分(TX1) を製造することができる。 それからチ ップ(C2)を(C1)相互接続基板50上に置き二重フィルター 51を創りだしてもよい。アース、送信機、受信機、およ びアンテナに送受切換え器51をそれぞれ接続するための 基板配線53a 、54、56、57は、ボンディングワイヤー55 a を介して送受切換え器51の第2部分(RX1) と第1部分 (TX1) に連結する。本発明の好ましい実施例に従って、 基板50の幅(W) は約4mm、基板50の長さ(L) は約7mm、 そして基板50の高さ(H) は、蓋カバー110 を含めて約2 mmである。この蓋カバー110 には、例えば、相互接続基 板50に密封して取り付けるために蓋カバー110 の下部表 面周辺に位置するハンダ"リング"あるいはガラスペー スト(図示せず)を持つ適切な金属あるいはセラミック 材料が含まれる。送受切換え器51がもっと小さいサイズ を持つことが要求される場合については、第2と第1部 分(RX1) と(TX1) の両方を同一基板50上に製造し、その 後にパッケージにすることができる。また、本発明のも う一つの実施例においては、フリップチップテクノロジ ーを利用して送受切換え器51の第1および第2部分(RX 1) と(TX1) を基板配線53a、54、56、および57に連結 してもよい。この場合には、ボンディング・ワイヤーを 用いる実施例で見られるインダクタンスに対して寄生イ ンダクタンスが減少する。

【0126】本発明の送受切換え器は、例えば、表面弾性波デバイスを含むセラミック送受切換え器や送受切換え器のような従来型のタイプの送受切換え器に対していくつかの利点を提供する。例えば、本発明の送受切換え器をセラミック送受切換え器より小さなサイズに製造することができ、また、少なくともSAW 送受切換え器と同じサイズに製造することができる。また、本発明の送受切換え器は、表面弾性波デバイスを含む送受切換え器よりもっと大きなRF電力レベルで作動することができ、送受切換え器の(RX1)と(TX1)部分の双方に対してハイレベルの選択度を与えることができる。

【0127】図49を参照しながら、さらなる本発明の 実施例を以下解説する。図49は、本発明に従って構成 されるデュアル(すなわち二重)送受切換え器デバイス 71を示す。デュアル・モードトランシーバーで濾波を行 うために、以下にさらに述べるような移動局(図示せ ず)のようにこのデュアル送受切換え器デバイス71を用 いることができる。デュアル送受切換え器デバイス71 は、少なくとも1つのアンテナ(ANT)、増幅部(AMP1)、 (AMP2)、(AMP3)、(AMP4)、並びに第1および第2送受切 50 換え器部分81と82をそれぞれ有することが望ましい。第 1送受切換え器部分81はフィルターブロック(TX1')とフィルターブロック(TX2')を含む。また、第2送受切換え器部分82はフィルターブロック(RX1')とフィルターブロック(RX1')とフィルターブロック(RX2')を含む。本発明の好ましい実施例では、フィルターブロック(TX1')と(TX2')の各々は、上記の送受切換え器51の第1送信部分(TX1)と類似した構成部品を含むことが望ましい。例えば、図50は、送受切換え器51の送信部分(TX1)に類似したBAWR-SCF回路を含むフィルターブロック150を示す。本発明の好ましい実施例では、フィルターブロック150は図49のフィルターブロック(TX1')と(TX2')を形成し、図50の入力部152は図49のそれぞれの入力部72'と73を形成し、図50の出力部154は、図49のそれぞれの出力部74と75を形成する。

46

【0128】また、本発明の好ましい実施例では、デュアル送受切換え器71のフィルターブロック(RXI')と(RX 2')の各々は、上記の送受切換え器51の第2受信部分(RX 1)と類似した構成部品を含む。例えば、図52は、送受切換え器51の受信部分(RX 1)に類似したBAWR-SCF回路を含むフィルターブロック158を示す。本発明の好ましい実施例では、フィルターブロック158は、図49のフィルターブロック(RX 1')と(RX 2')を形成し、入力部160は、図49のそれぞれの入力部77と78を形成し、そして出力部162は図49のそれぞれの出力部79と79'を形成する。

【0129】それぞれのフィルターブロック(TX1')と(T X2')の入力部72' と73はそれぞれの増幅部(AMP1)と(AMP 2)の出力部に連結する。デュアル送受切換え器71のそれ ぞれのフィルターブロック(TX1')と(TX2')の出力部74と 75は、共通の接続点76'を介してアンテナポート(A1') に連結する。それぞれのフィルターブロック(RX1')と(R X2')の入力部77と78は、共通の接続点76"を介してアン テナポート(A1') に連結する。それぞれのフィルターブ ロック(RX1')と(RX2')のそれぞれの出力部79と79' は増 幅部(AMP3)と(AMP4)にそれぞれ連結する。増幅部(AMP1) と(AMP2)は、例えば、デュアル・モードトランシーバー デバイスの送信機回路(TX)のようなさらなる回路にその 入力部で接続することが望ましい。また、増幅部(AMP3) と(AMP4)は、例えば、デュアル・モードトランシーバー 装置のレシーバー回路(RX)のようなさらなる回路にその 出力部で接続することが望ましい。

【0130】上記のように、滤波を行うためにデュアル・モードトランシーバー装置でデュアル送受切換え器71を用いることができる。そのため、本発明の現在の好ましい実施例に従って、フィルターブロック(TX1')が周波数の第1選択帯域上に通過帯域(たとえば送信帯域)を産み出し、フィルターブロック(TX2')が周波数の第2選択帯域上に通過帯域(たとえば送信帯域)を産み出し、フィルターブロック(RX1')が周波数の第3選択帯域上にフィルターブロック(RX1')が周波数の第3選択帯域上に

通過帯域(たとえば受信帯域)を産み出し、そして、フ ィルターブロック(RX2')が周波数の第4選択帯域上に通 過帯域(たとえば受信帯域)を産み出すように、デュア ル送受切換え器71の各部分(TX1')、(TX2')、(RX1')およ び(RX2')のBAW 共振器とSCF を構成する。このようにし て、デュアル・モードトランシーバー装置の内部にデュ アル送受切換え器71が接続している間、トランシーバー 装置の送信機(TX)が出力し、フィルターブロック(TX1') の通過帯域の範囲内に周波数を持つ信号は、トランシー バー装置からアンテナ(ANT)を介して信号が送信される 前にフィルターブロック(TX1')によって濾波される。ト ランシーバー装置の送信機(TX)が出力し、フィルターブ ロック(TX2')の通過帯域の範囲内に周波数を持つ信号は トランシーバー装置からアンテナ(ANT)を介して信号が 送信される前にフィルターブロック(TX2')によって濾波 される。また、トランシーバー装置内部で、アンテナ(A NT) が受信し、ブロック(RX1')の通過帯域の範囲内に周 波数を持つ信号をデュアル送受切換え器71のフィルター ブロック(RX1')は濾波し、それから、濾波された信号を トランシーバー装置の受信回路(RX)へ送る。同様に、デ 20 ュアル送受切換え器71のフィルターブロック(RX2')は、 アンテナ(ANT) が受信し、ブロック(RX2')の通過帯域の 範囲内に周波数を持つ信号を濾波し、それから、濾波さ れた信号をトランシーバー装置の受信機回路(RX)へ送 る。

【0131】デュアル送受切換え器71のブロック(RX 1')、(RX2')、(TX1')、(TX2')に対してハイレベルの選択度を与えることができるように、デュアル送受切換え器71のそれぞれのフィルターブロック(TX1')、(TX2')、(RX1')、および(RX2')の通過帯域を周波数スペクトル上でお互いに離れた十分な間隔を置いて配置することが望ましい。また、上記の送受切換え器51に関するかぎり、それぞれのブロック(TX1')、(TX2')、(RX1')、(RX2')の通過帯域を周波数スペクトル上でお互いに離れた十分な間隔を置いて配置する場合、共振器RS1とRS2を用いる必要がない。さらに、所望であればデュアル送受切換え器71の内部に適当なFET スイッチを用いてもよい。

【0132】適用可能な性能基準によって、フィルターブロック(TX1')、(TX2')、(RX1')、(RX2')は、図50と図52に示すトポロジー以外の他のトポロジイを持つBAWR-SCF回路を含むものであってもよいということに留意されたい。例えば、フィルターブロック(TX1')と(TX2')は図51のブロック156に示すトポロジイと類似のトポロジイを持つものであってもよい。また、フィルターブロック(RX1')と(RX2')は、図53のブロック164に示すトポロジイに類似のトポロジイを持つものであってもよい。この場合のトポロジイは、より少ない数のBAW共振器を用いることを除いて図50と図52のBAWR-SCF回路のそれぞれのトポロジイと同じであってもよいことが解る。この実施例では、図51の入力部152と出力部154

は、フィルターブロック(TX1')と(TX2')の入力部72'と73、および出力部74と75をそれぞれ形成する。また、図53の入力部160と出力部162は、フィルターブロック(RX1')と(RX2')の入力部77と78および出力部79と79'をそれぞれ形成する。デュアル送受切換え器71のそれぞれのフィルターブロック(TX1')、(TX2')、(RX1')、(RX2')のBAWR-SCF回路は、上記の図36と図43に示すいずれのデバイスにも類似したトポロジイを持つものであってもよく、あるいは、送受切換え器51の適用可能な性能基準に従い他のいかなる適切なトポロジイを用いてもよいということにも留意されたい。

48

【0133】本発明をその好ましい実施例について特定 して示し解説してきたが、当業者であれば、本発明の範 囲と精神から離れることなくこれに形状と細部の変更を 行ってもよいことを理解するであろう。例えば、上述し たように、図33と図41のBAWR-SCF回路1と13のそれ ぞれによって設ける場合よりもっと狭い通過帯域の帯域 幅を設ける必要がある場合、BAWR-SCFデバイス16と13' の配置を持つ回路を用いてもよい。しかしながら、本発 明はそのように限定することを意図しているわけではな く、これらのデバイスの1つ以上のBAW 共振器積層帯の 厚さを最適化し、所望の狭い通過帯域の帯域幅を設ける ことができる個々のBAWR-SCFデバイス1と13の配置を用 いることにより比較的狭い通過帯域の帯域幅を設けるこ ともできる。例えば、それぞれのBAWR-SCFデバイス1と 13の1つ以上のBAW 共振器の内部で、各デバイスの他の BAW 共振器の膜層より適当な量だけ厚い膜層を(並列BA W共振器に)用いてもよい。また、所望の狭通過帯域の 帯域幅を与えることができるように、BAWR-SCFデバイス の他のBAW 共振器の圧電層より適当な量だけ厚みの少な い圧電層を(直列共振器に)用いてもよい。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】膜とエアーギャップとを含む典型的なバルク弾性波(BAW) 共振器の横断面。

- 【図2】図1のBAW 共振器の一部分の上面図。
- 【図3】犠牲層を含む典型的なBAW 共振器の横断面。
- 【図4】音響ミラーを含む典型的な一体固定型BAW 共振器の横断面。

【図5】図4のBAW 共振器の一部分の上面を示し、保護 層38a および電極24と26を含む。

【図6】ビアを持つ基板を含む典型的なBAW 共振器の横 断面。

- 【図7】BAW 共振器の集中素子等価回路。
- 【図8】膜とエアーギャップとを含む典型的な積層型結晶フィルター(SCF)の横断面。
- 【図9】図8のSCFの一部分の上面図。
- 【図10】犠牲層を含む典型的なSCF の横断面。
- 【図11】音響ミラーを含む典型的な一体固定型SCFの 横断面。
- 【図12】図11のSCF の一部分の上面図。

(26)

【図13】ビアを持つ基板を含む典型的なSCF の横断面。

【図14】SCF の集中素子等価回路。

【図15】SCF の典型的な周波数応答図。

【図16】2つのBAW 共振器を含み、先行技術によって 構成される典型的なBAW はしご形フィルターの回路図。

【図17】図16のBAW はしご形フィルターの典型的な 周波数応答図。

【図18】4つのBAW 共振器を含み、先行技術によって 構成される典型的なBAW はしご形フィルター回路図。

【図19】図18のBAW はしご形フィルターの典型的な 周波数応答図。

【図20】図18のBAW はしご形フィルターの集中素子 等価回路。

【図21】先行技術によって構成される典型的な"バランスのとれた"はしご形フィルターの概略図。

【図22】図21のバランスのとれたはしご形フィルターの集中素子等価回路。

【図23】4つのBAW 共振器を含み、同調素子を含まない、先行技術によるはしご形フィルターの典型的な周波 20数応答図。

【図24】BAW 共振器(A) の圧電層22とSCF(B)の1対の 圧電層22と23を示す。BAW 共振器(A) の圧電層22はTの 厚さを持ち、BAW 共振器(B) の各圧電層22と23はT/2 の厚さを持つ。

【図25】はしご形配置に接続したBAW 共振器を含むフィルターの典型的な周波数応答(A')を示す。このフィルターのBAW 共振器は図24の圧電層22を含む。また、図24の圧電層22と23を含むSCF の典型的な周波数応答(B')を示す。

【図26】図24のBAW 共振器(A) の圧電層22を示し、 また、SCF(B1) の1対の圧電層22と23をも示す。BAW 共 振器(A) の圧電層22とSCF(B1) の圧電層22と23とはそれ ぞれての厚さを持つ。

【図27】図25の典型的な周波数応答(A')の一部分を 示し、図26の圧電層22と23を含むSCFの典型的な周波 数応答(C')をも示す。

【図28】フィルターに配置すべきビア(V) を必要とするトポロジイを持つ図18のBAWはしご形フィルターを示す。

【図29】フィルターに配置すべきビア(V1)、(V2)および(V3)を必要とするトポロジイを持つ図18のBAW はしご形フィルターを示す。

【図30】フィルターに配置すべきビア(V1)と(V2)を必要とするトポロジイを持つ図21のバランスのとれたフィルターを示す。

【図31】典型的なBAW 共振器構造の横断面。

【図32】図31の線9j-9jに沿った図31のBAW 共振 器構造の横断面。この図で、ビア(V) はBAW 共振器構造 に含まれる。 【図33】本発明の実施例によって構成され、基本トポロジイを持つバルク弾性波共振器-積層型結晶フィルター(BAWRSCF) デバイスの回路図。

【図34】図33のBAWR-SCFデバイスの周波数応答図。

【図35】図17と図15の周波数応答図の上に重ねた図34の周波数応答図。

【図36】本発明のもう一つの実施例に従って構成されるBAWR-SCFデバイスの回路図。

【図37】図36のデバイスの集中素子等価回路。

10 【図38】図33のBAWR-SCFデバイスのSCF の周波数応答(FR)図。

【図39】図38の周波数応答(FR)図の上に重ねた、図33のBAWR-SCFデバイスのBAWはしご形フィルター部分の周波数応答(FR1)図。

【図40】図34の周波数応答図と典型的な"逆"BAWはしご形フィルターの周波数応答108図の上に重ねた、図36のBAWR-SCFデバイスの周波数応答106図。

【図41】本発明のもう一つの実施例に従って構成されるBAWR-SCFデバイスの回路図。

0 【図42】図41のデバイスの周波数応答図。

【図43】さらなる本発明の実施例に従って構成される BAWR-SCFデバイスの回路図。

【図44】本発明の実施例に従って構成されるバランスのとれたBAWR-SCFデバイスの回路図。

【図45】本発明の実施例に従って構成される二重フィルター(送受切換え器)の概略図。

【図46】本発明の実施例に従って構成される二重フィルターの上面図。

【図47】図46の二重フィルターの側面図。

30 【図48】図45の二重フィルターの第1および第2部分(TX1)と(RX1)の周波数応答57および59をそれぞれ示す。

【図49】本発明に従って構成されるデュアル送受切換 え器デバイスを示す図。

【図50】図45の二重フィルターおよび図49のデュアル送受切換え器の送信機部分に用いることのできるBAWR-SCF回路の代替実施例を示す。

【図51】図45の二重フィルターおよび図49のデュアル送受切換え器の送信機部分に用いることのできるBAWR-SCF回路の代替実施例を示す。

【図52】図45の二重フィルターおよび図49のデュアル送受切換え器の受信機部分に用いることのできるBAWR-SCF回路の代替実施例を示す。

【図53】図45の二重フィルターおよび図49のデュアル送受切換え器の受信機部分に用いることのできるBAWR-SCF回路の代替実施例を示す。なお、異なる図中に現れる同じラベルをつけた構成要素は同一の構成要素をさすが、すべての図の説明で参照されない場合もある。

【符号の説明】

40

50 2:分路BAW 共振器

3: 直列BAW 共振器 4: 積層型結晶フィルター

22: 圧電層 24: 下部電極 25: 上部電極 26:上部電極

26':中間電極

P1, P2:ポート

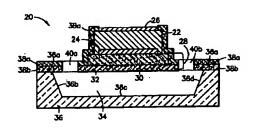
01,02:ポート

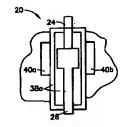
【図1】

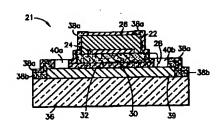
【図2】

【図3】

52





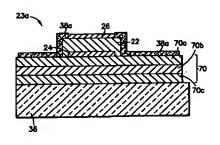


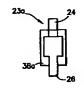
【図4】

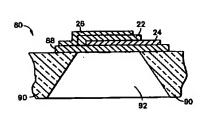
【図5】

【図6】

【図12】



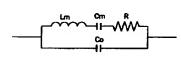




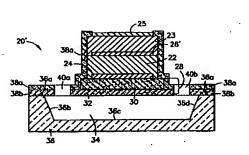


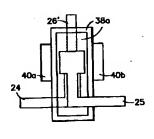
【図9】

【図7】

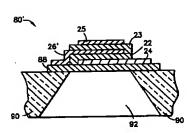


【図8】

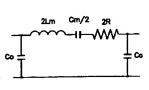




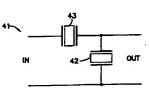
【図13】



【図14】

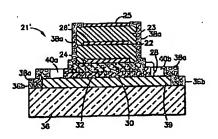


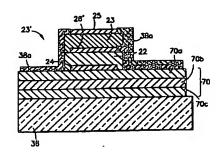
【図16】



【図10】

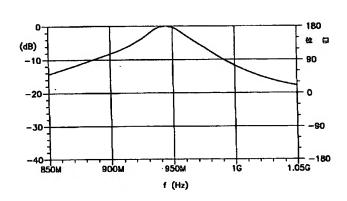
【図11】

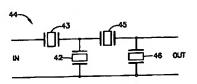




【図15】

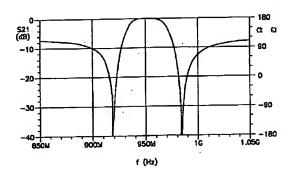
【図18】

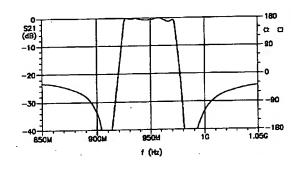




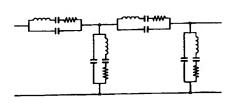
【図17】

【図19】



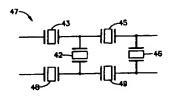


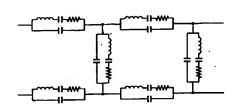
【図20】



【図21】

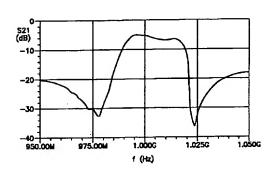
【図22】

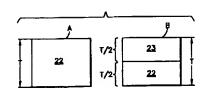




【図23】

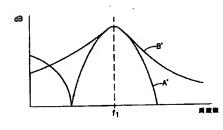
【図24】

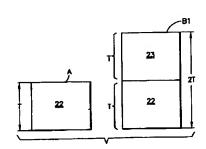




【図25】

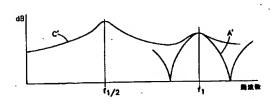
【図26】

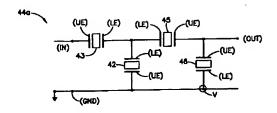




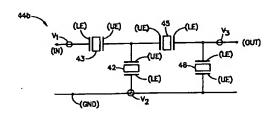
【図27】

[図28]

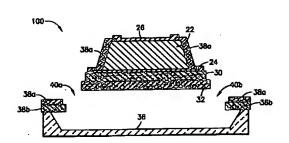




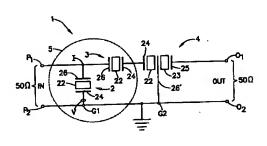
【図29】



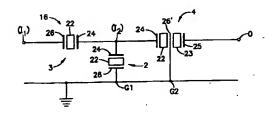
【図31】



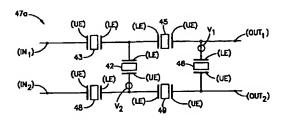
【図33】



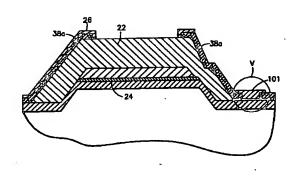
【図36】



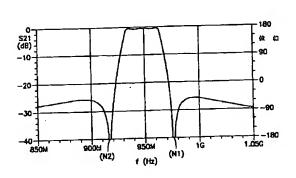
【図30】



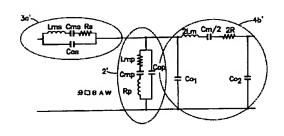
【図32】



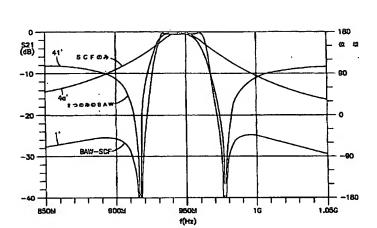
【図34】



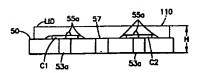
【図37】



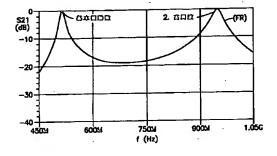
【図35】



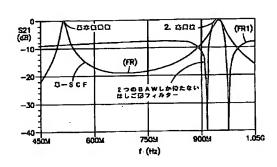
【図47】



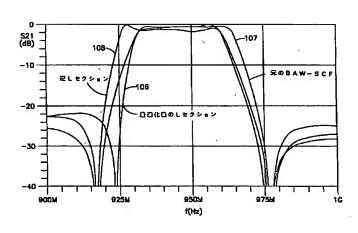
【図38】



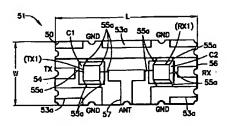
【図39】



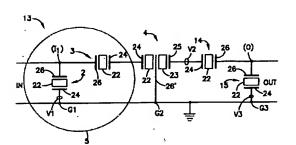
【図40】



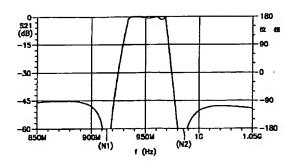
【図46】



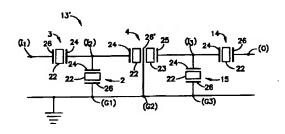
【図41】



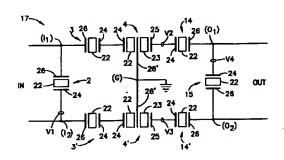
【図42】



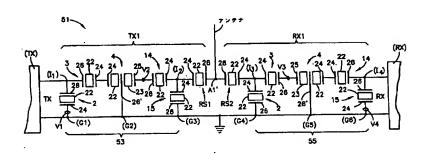
【図43】



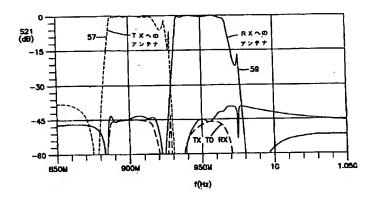
【図44】



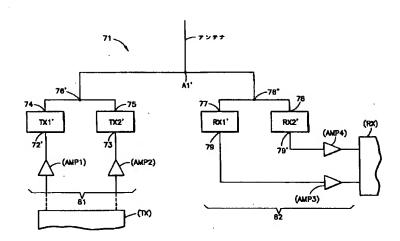
【図45】



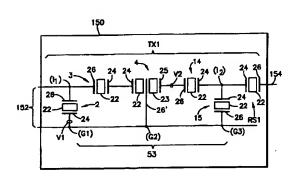
【図48】



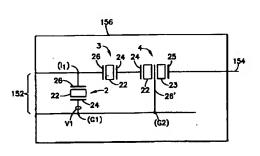
【図49】



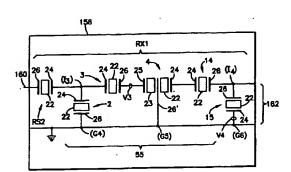
【図50】



【図51】



【図52】



【図53】

